## МИНИСТЕРСТВО ОБРАЗОВАНИЯ И НАУКИ РОССИЙСКОЙ ФЕДЕРАЦИИ

федеральное государственное бюджетное образовательное учреждение высшего образования

«Тольяттинский государственный университет» Институт машиностроения

Кафедра «Оборудование и технологии машиностроительного производства» Направление 15.03.05 «Конструкторско-технологическое обеспечение машиностроительных производств»

Профиль «Технология машиностроения»

## ВЫПУСКНАЯ КВАЛИФИКАЦИОННАЯ РАБОТА (БАКАЛАВРСКАЯ РАБОТА)

на тему Технологический процесс изготовления корпуса цангового патрона

Студент(ка)	Мальчиков А. Г.	
Руководитель	(И.О. Фамилия) Расторгуев Д.А.	(личная подпись)
Консультанты	(И.О. Фамилия) $B$ иткалов $B$ . $\Gamma$ .	(личная подпись)
•	(И.О. Фамилия) Горина Л.Н.	(личная подпись)
	(И.О. Фамилия) Зубкова Н.В.	(личная подпись)
	(И.О. Фамилия)	(личная подпись)
Допустить к защи	те	
И.о. заведующего	кафедрой	
к.т.н, доцент		А.В. Бобровский
	(личная подпись)	
	« »	2016 г.

#### МИНИСТЕРСТВО ОБРАЗОВАНИЯ И НАУКИ РОССИЙСКОЙ ФЕДЕРАЦИИ

федеральное государственное бюджетное образовательное учреждение

высшего образования

«Тольяттинский государственный университет»

Институт машиностроения

Кафедра «Оборудование и технологии машиностроительного производства»
УТВЕРЖДАЮ
И.о. зав. кафедройА.В.Бобровский
«»2016 г.
ЗАДАНИЕ
на выполнение выпускной квалификационной работы
(уровень бакалавра)
направление подготовки 15.03.05 «Конструкторско-технологическое обеспечение машиностроительных произ-
<u>водств»</u>
профиль «Технология машиностроения»
Студент Мальчиков Артем Геннадьевич гр. ТМбз-1131
1. Тема Технологический процесс изготовления корпуса цангового патрона.
2. Срок сдачи студентом законченной выпускной квалификационной работы «» 2016 г.
3. Исходные данные к выпускной квалификационной работе 1. Чертеж детали; 2. Годовая программа выпуска
· 10000 дет/год; 3. Режим работы – двухсменный.
<del>-</del>
4. Содержание выпускной квалификационной работы (объем 40-60 с.)
Титульный лист.
Вадание. Аннотация. Содержание.
Введение, цель работы
I) Описание исходных данных
?) Технологическая часть работы
3) Проектирование станочного и контрольного приспособлений
4) Безопасность и экологичность технического объекта
5) Экономическая эффективность работы
Ваключение. Список используемой литературы.

Приложения: технологическая документация

#### Аннотация

УДК 621.0.01

## Технологический процесс изготовления корпуса цангового патрона

Выпускная квалификационная работа. Тольятти. Тольяттинский государственный университет, 2016.

В выпускной квалификационной работе рассмотрены вопросы проектирования технологического процесса изготовления корпуса цангового патрона в условиях среднесерийного производства

#### Предложено:

- применение нового технологического процесса изготовления детали в условиях среднесерийного производства;
  - получение заготовки методом штамповки на КГШП;
- применена высокопроизводительная оснастка с механизированным приводом;
- применено высокопроизводительное оборудование станки с ЧПУ, автоматы и полуавтоматы;
  - применен современный инструмент с износостойкими покрытиями;
- спроектировано приспособление для контроля биения с высокоточными индикаторами TESA.
- спроектирован патрон рычажный самоцентрирующий с механизированным приводом для токарной операции;

Выпускная квалификационная работа состоит из пояснительной записки в размере 61 страницы, содержащей 19 таблиц, 5 рисунков, и графической части, содержащей 7,5 листов.

## Содержание

Введение, цель работы	7
1 Описание исходных данных	8
1.1 Анализ служебного назначения детали	8
1.2 Анализ технологичности конструкции детали	10
1.3 Анализ базового варианта техпроцесса	11
1.4 Задачи работы. Пути совершенствования техпроцесса	12
2 Технологическая часть работы	13
2.1 Выбор типа производства	13
2.2 Выбор и проектирование заготовки	13
2.3 Выбор технологических баз, план обработки	17
2.4 Выбор средств технологического оснащения	21
2.5 Расчет промежуточных припусков и операционных размеров	23
2.6 Расчет режимов резания аналитическим методом	26
2.7 Расчет режимов резания табличным методом	31
2.8 Определение норм времени на все операции	35
3 Проектирование станочного и контрольного приспособлений	37
3.1 Проектирование станочного приспособления	37
3.2 Проектирование контрольного приспособления	42
4 Безопасность и экологичность технического объекта	44
4.1 Конструктивно-технологическая характеристика объекта	44
4.2 Идентификация производственно-технологических и	
эксплуатационных профессиональных рисков	45
4.3 Методы и технические средства снижения профессиональных	
рисков	46
4.4 Обеспечение пожарной и техногенной безопасности	
рассматриваемого технического объекта (производственно-	
технологических эксплуатационных и утилизационных процессов)	47
4.5 Обеспечение экологической безопасности рассматриваемого	
технического объекта	51

4.6 Заключение по разделу «Безопасность и экологичность	
технического объекта»	53
5 Экономическая эффективность работы	54
Заключение.	58
Список используемой литературы.	59
Приложения	61

## Введение, цель работы

Одной из основных и решающих отраслей современной экономики является машиностроение. На предприятиях машиностроения создаются машины и оборудование, без которых не может работать ни оно производство. В связи с этим перед отраслью в целом и машиностроительными предприятиями в отдельности стоят задачи создания таких машин, которые соответствуют всем современным требованиям. Производство таких машин невозможно без разработки и применение новых современных технологий позволяющих производить изделия требуемого качества с минимальными затратами и максимальной эффективностью.

Таким образом, целью ВКР является разработка совершенно нового технологического процесса изготовления детали, повышение качества обработки, снижение себестоимости изготовления, применение самых новейших разработок в области технологии машиностроения.

## 1 Описание исходных данных

## 1.1 Анализ служебного назначения детали

## 1.1.1 Описание конструкции узла, в который входит деталь

Данная деталь является корпусом цангового патрона и предназначена для установки сопрягаемых деталей и передачи крутящего момента со шпинделя на зажимаемую деталь. На рисунке 1.1. приведен фрагмент узла.

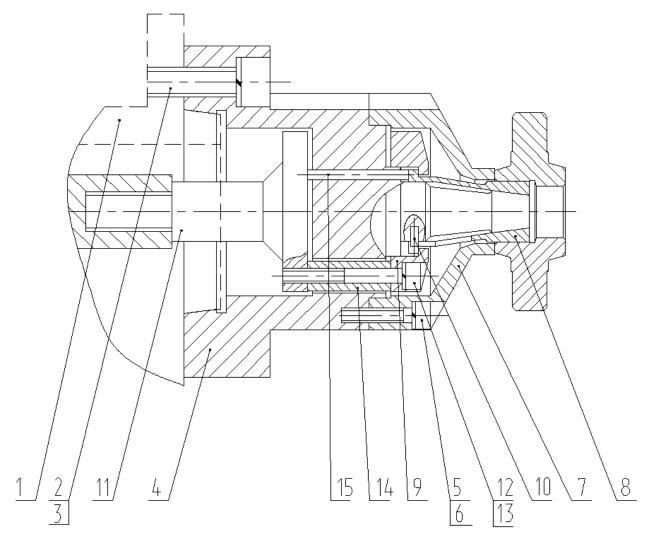


Рисунок 1.1- Патрон цанговый

Патрон устанавливается на конец шпинделя 1 и крепится винтами 2 с шайбами 3.

Патрон состоит из корпуса 4, к которому винтами 5 с шайбами 6 крепится

опора 7. На конус корпуса 4 устанавливается цанга 8, крепящаяся кольцом 9 и штифтом 10. Кольцо 9 крепится к штоку 11 винтами 12 с шайбами 13 через втулки 14. В отверстия корпуса 4 установлены плунжеры 15, которые одним концом упираются в шток 11, другим - в опору 7.

#### 1.1.2 Анализ материала детали

Корпус работает в условиях высоких скоростей и переменных нагрузок, поэтому имеет достаточно высокие требования к материалу и точности изготовления.

Материал корпуса: сталь 19ХГН ГОСТ 4543-71

Химический состав и механические свойства стали 19ХГН ГОСТ 4543-71 представлены в таблицах 1.1. и 1.2.

Таблица 1.1- Химический состав стали 19ХГН ГОСТ 4543-71

В процентах

Элемент	С	S	P	Cr	Mn	Ni	Mo	Si
		Не	более		1,111	1 (1	1,10	
Содоржания	0.16-	0.025	0.035	0,8-	0,7-	0,8-	До	0.17-
Содержание	0.21	0.035	0.055	1,1	1,0	1,1	0,1	0.37

Таблица 1.2- Механические свойства стали 19ХГН ГОСТ 4543-71

$\sigma_{\mathrm{T}}$	$\sigma_{\scriptscriptstyle B}$	$\delta_5$	Ψ	KCU	HB
МПа	МПа	%	%	Дж/м <sup>2</sup>	
930	1180	7	60	690	217

#### 1.1.3 Классификация поверхностей детали по служебному назначению

Исходя из служебного назначения детали к ОКБ — относятся 22, 26; к ВКБ — относятся 10, 12, 28, 14, 16, 30, 31, 32, 33, 23, 35, 37; ИП — относятся 3, 6. Остальные поверхности — свободные.

## A - A

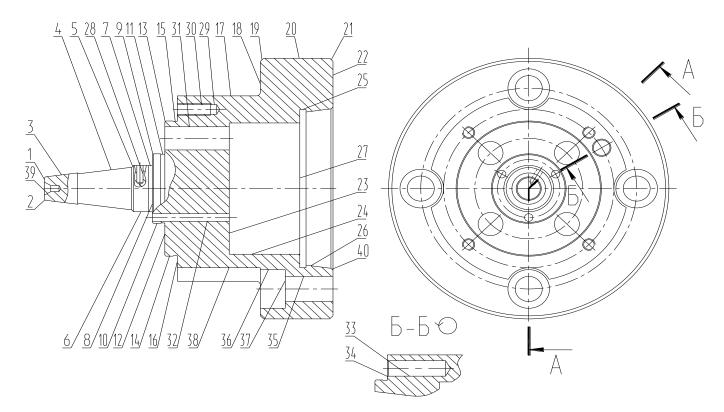


Рисунок 1.2- Систематизация поверхностей

## 1.2 Анализ технологичности конструкции детали.

При анализе чертежа детали было выяснено, что все ответственные поверхности по классификации поверхностей имеют необходимую шероховатость и точность. А также проставлены требуемые отклонения от базовых поверхностей и погрешности формы.

Проведена унификация вспомогательных элементов.

Специальных инструментов и средств контроля не требуется, доступ ко всем поверхностям удобный. Также указанные точности не требуют специального оборудования.

Основываясь на перечисленном можно сделать вывод, деталь технологична.

## 1.3 Анализ базового варианта техпроцесса

Таблица 1.3- Характеристика базового техпроцесса

		оснастка			
No	Операция	Оборудование	Приспособле-	РИ	Тшт,
	- · · · · · ·	2 2 <b>4</b> 3 7 4 2	ние		МИН
1	2	3	4	5	6
005	Заготовительная				
010	Токарная	Токарно-	Патрон 3-х ку-	Резец проходной Т5К10	24
		винторезный	лачковый	Резец подрезной Т5К10	
		16K20		Сверло центровочное Р6М5	
				Резец проходной Т15К6	=
				Резец подрезной Т15К6	
015	Токарная	Токарно-	Патрон 3-х ку-	Сверло спиральное Р6М5	12
		винторезный	лачковый	Резец расточной Т5К10	
		16К20		Резец расточной Т15К6	
				Резец канавочный Т15К6	
015	Круглошлифо-	Круглош-	Патрон повод-	Шлифовальный круг	8
	вальная	лифовальный	ковый с цен-		
		станок 3М151	тром.		
			Центр упорный		
020	Внутришлифо-	Торцевнутриш-	Патрон цанго-	Шлифовальный круг	3
	вальная	лифовальный	вый		
		станок 3К227В			
025	Слесарная (разме-				2
	точная)				
030	Фрезерная	Вертикально-	Приспособле-	Фреза концевая Р6М5	4
		фрезерный 6Р11	ние специаль-		
			ное		
035	Сверлильная	Вертикально-	Приспособле-	Сверло спиральное Р6М5	18
		сверлильный	ние специаль-	Сверло центровочное Р6М5	
		2P135	ное	Зенкер Р6М5	
				Развертка Р6М5	1
040	Слесарная			Метчик машинный Р6М5	1,5
045	Моечная	KMM			0,5
050	Контрольная	Стол контроль-			
		ный			

#### Продолжение таблицы 1.3

1	2	3	4	5	6
055	Термическая (цементация, за- калка)				
060	Токарная	Токарно- винторезный 16К20	Патрон 3-х ку- лачковый	Сверло центровочное P6M5 Зенковка P6M5	1,2
065	Круглошлифо- вальная	Круглош- лифовальный станок 3М151	Патрон повод- ковый с цен- тром. Центр упорный	Шлифовальный круг	6,5
070	Внутришлифо- вальная	Торцевнутриш- лифовальный станок 3К227В	Патрон мем- бранный	Шлифовальный круг	2,5
075	Моечная	КММ			0,5
080	Контрольная				

## 1.4 Задачи работы. Пути совершенствования техпроцесса

Сформулируем задачи выпускной квалификационной работы:

- 1) спроектировать заготовку, в заготовке предусмотреть отверстие;
- 2) токарную обработку производить на станках с ЧПУ при зажиме заготовки в 3-х кулачковых патронах, при обработке правого конца обрабатывать наружный контур и отверстие;
- 3) резьбу нарезать на сверлильной операции с ЧПУ в автоматическом режиме;
  - 4) определить припуски;
- 5) вместо правки центров применить центрошлифование. Это уменьшит штучное время, увеличит точность центров, уменьшит припуски на обработку.
  - 6) спроектировать приспособление
  - 7) спроектировать контрольное приспособление для контроля биения;
- 8) проанализировать ТП с точки зрения возникновения опасных и вредных факторов, принять меры по их устранению или защите от их действия;

## 2 Технологическая часть работы

## 2.1 Выбор типа производства

В зависимости от годовой программы выпуска  $N_{\Gamma} = 10000$  штук, и массы детали 4,55 кг, при малой трудоемкости тип производства определим как среднесерийное.

## 2.2 Выбор и проектирование заготовки

#### 2.2.1 Выбор вида и методов получения заготовки

Произведем технико-экономическое сравнение двух методов получения заготовки:

Базовый вариант: штамповка на ГКМ, разъем штампов по линии оси, без отверстия

Проектный вариант: штамповка на КГШП, разъем штампов по линии, пов. 18, с отверстием.

## 2.2.1.1 Конструирование и расчет заготовки, полученной методом штамповки на КГШП

Штамповочное оборудование: КГШП.

Нагрев заготовки: индукционный.

Исходные данные для расчета:

Материал – сталь 19ХГН

Macca детали  $M_{\pi} = 4,55$  кг.

Масса поковки:

$$\mathbf{M} = \mathbf{M}_{\pi} \cdot \mathbf{K} \mathbf{p} \tag{2.1}$$

где Кр =1,5 [2, с.31]

$$M = 4.55 \cdot 1.5 = 6.82 \text{ kg}$$

Точность заготовки оценивается классом – Т3 [2, с.28].

Материал – M2 [2, c.8].

Диаметр: 
$$D = 135 \cdot 1,05 = 142 \text{ мм};$$
 (2.2)

где 1,05 – коэффициент

Высота:  $H = 139 \cdot 1.05 = 146$  мм.

Масса описывающей фигуры (расчетная), кг:

$$m = V \cdot \gamma$$
, (2.3)

где V,  $mm^3$ ;

 $\gamma$ , KΓ/MM<sup>3</sup>.

$$V = \pi \cdot d^2 \cdot 1 / 4 = 3.14 \cdot 142^2 \cdot 146 / 4 = 2310996 \text{ mm}^3.$$
 (2.4)

 $m = 7,85 \cdot 10^{-6} \cdot 2310996 = 18,1$  кг

$$M/m = 6.82/18.1 = 0.37$$
 (2.5)

Исходный индекс 10 [2, с.10].

Коэффициент использования материала на штампованную заготовку

КИМ = 
$$m_{\pi} / M_3 = 4,55/6,5 = 0,70$$
 (2.6)

2.2.1.2 Конструирование и расчет заготовки, полученной методом штамповки на ГКМ

Штамповочное оборудование: ГКМ.

Нагрев заготовки: индукционный.

Исходные данные по детали:

Материал – сталь 19ХГН

Масса детали  $M_{\rm d} = 4,55$  кг.

Масса поковки: 4,55·1,6 = 7,28 кг

Коэффициент использования материала на штампованную заготовку  ${\rm KWM}=m_{\scriptscriptstyle \rm II}/M_3=4,55/8,1=0,56$ 

#### 2.2.2 Технико-экономическое сравнение методов получения заготовок

В экономическом обосновании выбора метода получения заготовки сопоставляем два варианта технологического процесса изготовления шестерни по технологической себестоимости.

Показатели по обеим вариантам заготовок сводим в таблицу 2.1.

Таблица 2.1- Данные для расчета стоимости заготовок

Наименование показателей	Штамповка		
	ГКМ	КГШП	
Класс точности	T4	Т3	
Степень сложности	C3	C3	
Масса заготовки, кг	8,1	6,5	
Стоимость 1 кг заготовок, приня-	0,315	0,315	
тым за базу Сзаг, руб			
Стоимость 1 кг стружки Сотх, руб	0,0298	0,0298	

#### 2.2.2.1 Определение технологической себестоимости заготовок.

Определяем стоимость срезания 1 кг стружки при механической обработки.

$$C_{Mex} = C_{C} + E_{H}C_{K}, \qquad (2.7)$$

где Cc = 0,188 руб. - текущие затраты на 1 кг стружки;

 $C\kappa = 0,566$  руб. - капитальные затраты на 1 кг.

 ${\rm EH} = 0.15$  — нормативный коэффициент эффективности капитальных вложений.

$$Cmex = 0.188 + 0.15 \cdot 0.566 = 0.273 \text{ руб/кг}.$$

#### 2.2.2.2 Определение стоимость 1 кг заготовок, полученных штамповкой

$$C_{3a\Gamma} = C_{IIIT} \cdot K_{T} \cdot K_{C} \cdot K_{B} \cdot K_{M} \cdot K_{\Pi}$$
 (2.8)

где Сзаг- стоимость 1 кг заготовок, полученных штамповкой, руб/кг Сшт -базовая стоимость 1 кг штампованных заготовок, руб/кг Кт- коэффициент точности штамповок;

Для штамповки 1 класса точности Kт = 1,05 [3, c. 37]

Кт- коэффициент сложности штамповок;

Для штамповки 3 группы сложности Kc = 1.0 [3, c. 38, табл. 2.12]

Кв- коэффициент массы штамповок

При массе штамповки 6,5 кг Кв = 0,89 [3, с. 38, табл. 2.12]

Км- коэффициент марки материала;

Для стали 19XГН принимаем Kм = 1,21 [3, c. 37]

Кп - коэффициент объема производства;

При N=10000 шт/год Кп=1,0 [3, с. 38, табл. 2.12]

Сза
$$\Gamma_1 = 0.315 \cdot 1.0 \cdot 1.0 \cdot 0.89 \cdot 1.21 \cdot 1.0 = 0.339$$
 руб/кг  
Сза $\Gamma_2 = 0.315 \cdot 1.05 \cdot 1.0 \cdot 0.89 \cdot 1.21 \cdot 1.0 = 0.356$  руб/кг

2.2.2.3 Определение технологической себестоимости изготовления детали по сравниваемым вариантам получения заготовок

$$C_T = C_{3a\Gamma} \cdot M + C_{Mex} \cdot (M - m) - C_{OTx} \cdot (M - m), \qquad (2.9)$$

где Ст- технологическая себестоимость изготовления детали, руб;

Сзаг- стоимость 1 кг заготовки, руб/кг;

М- масса заготовки, кг;

Смех- цена снятия к 1 кг стружки, руб/кг;

т- масса детали, кг;

Сотх- стоимость стружки, руб/кг

Технологическая себестоимость заготовки ГКМ.

 $C_{T_1} = 0.339 \cdot 8.1 + 0.273 \cdot (8.1 - 4.55) - 0.0298 \cdot (8.1 - 4.55) = 3.609 \text{ py}.$ 

Технологическая себестоимость заготовки КГШП.

$$C_{T_2} = 0.356 \cdot 6.5 + 0.273 \cdot (6.5 \cdot 4.55) - 0.0298 \cdot (6.5 \cdot 4.55) = 2.788 \text{ pyb.}$$

Таким образом, по технологической себестоимости наиболее экономичным является проектный вариант изготовления детали из заготовки, полученной штамповкой на КГШП.

2.2.3 Ожидаемая годовая экономия при изготовлении детали из заготовки, полученной штамповкой на КГШП по сравнению со штамповкой на ГКМ

$$\Im \Gamma = (C_{T_1} - C_{T_2}) \cdot N \cdot K_{\Pi}, \qquad (2.10)$$

где Эг - годовая экономия, руб;

N - годовая программа выпуска, шт;

Кп - коэффициент приведения цен 1983 года к ценам 2016 года.

$$\Im\Gamma = (3,609-2,788)\cdot 10000\cdot 60 = 492600$$
 pyб.

Вывод: на основании сопоставления технологической себестоимости по рассматриваемым вариантам делаем заключение о том, что для дальнейшей разработки следует выбрать получение заготовки методом штамповки на КГШП.

## 2.3 Выбор технологических баз, план обработки

## 2.3.1 Разработка схем базирования

Установка детали в приспособлении при механической обработке должна отвечать принципам единства и постоянства баз, что необходимо для обеспечения минимальных погрешностей изготовления детали.

Технологичность базирования и закрепления детали характеризуется наличием опорных поверхностей (баз), совпадением технологической и изме-

рительной баз, точностью и шероховатостью базовых поверхностей.

Анализируя конструкцию детали с точки зрения этих критериев, выясняем, что в качестве баз при токарной обработки левого конца возможно использовать пов. 20 и торец пов. 22.

Теоретическая схема базирования при первом установе приведена в плане обработки для операции 05. Установочной базой (опорные точки 1, 2, 3) является торец 22, двойной опорной (точки 4,5) — ось короткой (1 < d) цилиндрической поверхности 20, опорной (точка 6) — точка на поверхности 20.

При токарной обработки правого конца возможно использовать пов. 14 и торец пов. 16.

В качестве баз при дальнейшей круглошлифовальной обработке необходимо использовать центровое отверстие 39 и центровую фаску 27.

При внутришлифовальной операции в качестве баз используется пов. 14 с торцем 16.

При сверлильной операциях в качестве баз используется пов. 26 с торцем 22.

При центрошлифовальной обработке в качестве баз используется пов. 3,14 с торцем 22.

Условные обозначения принятых черновых и чистовых технологических баз в теоретических схемах базирования на различных операциях технологического процесса изготовления корпуса приведены в плане обработки.

## 2.3.2 Выбор методов обработки поверхностей

В зависимости от точности и шероховатости поверхностей, выбираем маршрут их обработки.

Результаты выбора маршрутов обработки корпуса патрона приведены в таблице 2.2, где обозначено:

Ц - центрование Т- обтачивание черновое,

Тч - обтачивание чистовое, Р- растачивание черновое,

Рч- растачивание чистовое, Ш- шлифование черновое,

Шч – шлифование чистовое, Ф-фрезерование,

С-сверление,

Рз-резьбонарезание,

3-зенкерование,

РВ- развертывание

То- термообработка

Таблица 2.2 - Последовательность обработки поверхностей

Обрабатываемая по-	последователь-	Квалитет,І	Шерохова-
верхность	ность	T	тость,Ra
39	Ц, ТО, Шч	7	1,25
1,2,4,5,7,8,9,11,13,15,	Т, Тч, ТО	14	12,5
17,18,19,20,21			
22	Т, Тч, Ш, ТО, Шч	6	0,63
3,6	Т, Тч, Ш, ТО, Шч	7	0,63
10	Т, Тч, ТО, Шч	9	1,25
12	Т, Тч, ТО, Шч	9	2,5
14,16	Т, Тч, Ш,ТО, Шч	8	1,25
24,25	Р, Рч, ТО	14	12,5
23	Р, Рч, ТО	12	2,5
40	Рч, ТО, Шч	7	1,25
26	Р, Рч, Ш, ТО, Шч	5	0,63
31,34,35,36,37	C,TO	14	12,5
29,30	C, P3, TO	10	12,5
38	Ф,ТО	14	12,5
32	C, 3, TO	9	1,25
33,28	C, 3, PB, TO	7	1,25

## 2.3.3 Технологический маршрут обработки детали.

Таблица 2.3 - Технологический маршрут обработки детали.

$N_{\underline{0}}$	Наименование	№ базовых	№ обраб. поверхн.	IT	Ra
ОП	операции	поверхн.	лұ оорао. поверхн.	11	Na
1	2	3	4	5	6
000	Штамповка КГШП	-	-	16	40
005	Токарная черновая	20,22	1,3,6,8,10,12,14,16,17,	13	12,5
			18		
010	Токарная черновая	14,16	20,22,23,24,26,27	13	12,5
015	Токарная чистовая	20,22	1-19	10	6,3
			39	10	3,2
020	Токарная чистовая	14,16	20-22,24-27	10	6,3
			23	10	2,5

## Продолжение таблицы 2.3

1	2	3	4	5	6
			40	10	3,2
025	Круглошлифовальная	39,40	3,6	8	1,25
	черновая		14	8	1,6
			16	9	1,6
030	Внутришлифовальная	14,16	26	7	1,25
	черновая		22	7	1,25
035	Сверлильная	26,22	29,34,31,35,36,37,38	13	6,3
			30	10	6,3
			32	9	1,25
			28,33	7	1,25
040	Слесарная			-	-
045	Моечная				
050	Контрольная				
055	Термическая			-	-
060	Центрошлифовальная	3,14,16	39,40	7	1,25
065	Круглошлифовальная	39,40	3,6	7	0,63
	чистовая		14	6	1,25
			16	8	1,25
070	Круглошлифовальная	39,40	10	9	1,25
	чистовая		12	9	2,5
075	Внутришлифовальная	14,16	26	5	0,63
	чистовая		22	6	0,63
080	Моечная				
085	Контрольная				

## 2.3.4 План обработки детали

План обработки детали "Корпус" представлен в графической части ВКР.

## 2.4 Выбор средств технологического оснащения

Таблица 2.4- Выбор оборудования, приспособление, инструмента

<b>№</b> оп.	операция	Станок	Приспособ- ление	Режущий инструмент	Контрольный инструмент
1	2	3	4	5	6
005 010	Токарная черновая	Токарновинторезный с ЧПУ 16А20Ф3	Патрон то- карный 3-х кулачковый ГОСТ 2675- 80	Резец токарный проходной с механическим креплением.  Пластина 3х гранная, Т5К10, покрытие (Ti,Cr)N φ=92°, φ <sub>1</sub> =8°, λ=0 α=11° h=25 b=25 L=125  Резец токарный расточной с механическим креплением.  Пластина 3х гранная, Т5К10, покрытие (Ti,Cr)N φ=92°, λ=0 α=11° h=20 b=20 L=140	Калибр-скоба ГОСТ 18355-73 Калибр-пробка ГОСТ 14807-69 Шаблон ГОСТ 2534-79
015 020	Токарная чистовая	Токарновинторезный ЧПУ 16А20Ф3	Патрон то- карный 3-х кулачковый ГОСТ 2675- 80	Резец токарный проходной с механическим креплением. Пластина 3х гранная, T15K6, покрытие (Ti,Si)CN φ=92°, φ1 =8°, λ=0 α=11° h=25 b=25 L=125 Резец токарный расточной с механическим креплением. Пластина 3х гранная, T15K6, покрытие (Ti,Si)CN φ=92°, λ=0 α=11° h=20 b=20 L=140 Резец токарный канавочный с механическим креплением. Пластина канавочная B=3, T15K6, покрытие (Ti,Si)CN φ=92°, h=16 b=16 L=140 Сверло центровочное Ø3,15 тип А ГОСТ 14952-75 P6M5, покрытие (Ti, Cr)C	Калибр-скоба ГОСТ18355-73 Калибр-пробка ГОСТ 14807-69 Шаблон ГОСТ 2534-79
025	Круг- лошлифо- вальная черновая	Торцекруг- лошлифо- вальный 3Б153Т	Патрон поводковый с центром Центр упорный ГОСТ 18259-72	Шлифовальный круг 3 600х10х305 3 600х14х305, 600х20х305 91A F46 L 9 V A 35 м/с 2 кл. ГОСТ Р 52781-2007	Калибр-скоба ГОСТ 18355-73 Шаблон ГОСТ 2534-79 Приспособление мерительное с индикатором ГОСТ 5584-61
030	Внутри- шлифо- вальная черновая	Торцеквнут цеквнут-ришлифовальный 3К227В	Патрон цан- говый	Шлифовальный круг 5 50х25х12, 6 60х25х18 91A F46 L 9 V A 35 м/с 2 кл. ГОСТ Р 52781-2007	Калибр-пробка ГОСТ 18355-73 Шаблон ГОСТ 2534-79 Приспособление мерительное с индикатором ГОСТ 5584-61

## Продолжение таблицы 2.4

1	2	3	4	5	6
035	Сверлиль- ная	Горизон- тально- фрезерный станок с ЧПУ 6906ВМФ2	СНП ГОСТ 12195-66	Фреза концевая Ø 22 Z=6 ГОСТ17025-71, покрытие (Ti, Cr)C.  Сверло центровочное Ø3,15 тип А ГОСТ 14952-75 Р6М5, покрытие (Тi, Cr)C.  Сверло Ø 12 ГОСТ 10902-77 Р6М5К5, покрытие (Тi, Cr)C.  Сверла спиральные комбинированные Ø5,5; Ø20/Ø13; Ø7,7, Ø2,7, Ø3,7 Р6М5К5, покрытие (Тi, Cr)C.  Метчик машинный М6 ГОСТ 3266-81, Р6М5К5, покрытие (Тi, Cr)C  Зенкер Ø 2,9, Ø 3,9, Ø 7,9 ГОСТ 12489-71, Р6М5К5, покрытие (Тi, Cr)C  Развертка Ø 3, Ø 4, Ø 8 ГОСТ 1672-80, Р6М5К5, покрытие (Тi, Cr)С	Калибр-пробка ГОСТ 18355-73 Шаблон ГОСТ 2534-79 Пробка резьбовая ГОСТ 17756-72
040	Слесарная	Электро- химический станок для удаления заусенцев 4407	Приспособ- ление специ- альное		
045	Моечная	Камерная моечная машина			
060	Центро- шлифо- вальная	Центро- шлифо- вальный 3925	СНП с призмами и пневмоприводом ГОСТ 12195-66	Шлифовальная головка EW5x15 91A F60 L 9 V A 35 м/с 2 кл. ГОСТ 8027-86	Шаблон ГОСТ 2534-73 Приспособление мерительное с индикатором ГОСТ 5584-61
065 070	Круг- лошлифо- вальная чистовая	Торцекруг- лошлифо- вальный 3Б153Т	Патрон поводковый с центром Центр упорный ГОСТ 18259-72	Шлифовальный круг 3 600x22x305 3 600x10x305; 3 600x14x305; 3 600x20x305 91A F60 M 7 V A 35 м/с 2 кл. ГОСТ Р 52781-2007	Калибр-скоба ГОСТ 18355-73 Шаблон ГОСТ 2534-79 Приспособление мерительное с индикатором ГОСТ 5584-61 Микроинтерферометр МИИ-6

## Продолжение таблицы 2.4

1	2	3	4	5	6
075	Внутри-	Торцевнут-	Патрон	Шлифовальный круг 5 50x25x12,	Калибр-пробка
	шлифо-	ришлифо-	мембранный	6 60x25x18	ГОСТ 14807-69
	вальная Чистовая	вальный 3К227В		91A F60 M 7 V A 35 м/с 2 кл. ГОСТ Р	Шаблон ГОСТ
	пистовая	3K2Z/B		52781-2007	2534-79
					Приспособление
					мерительное с
					индикатором
					ГОСТ 5584-61
					Микроинтерфе-
					рометр МИИ-6
080	Моечная	Камерная			
		моечная			
		машина			

# 2.5 Расчет промежуточных припусков и операционных размеров

## 2.5.1 Расчет промежуточных припусков аналитическим методом

Выполним расчет припусков для базовой поверхности - посадочное отверстие  $\emptyset 82,563(^{+0,004}_{-0,006})$ 

Таблица 2.5- Расчет припуска

№ пе р	Переход	Элеме	енты прип мкм	уска,	2Z min	' '		Предельн. раз- меры		Предельн. при- пуски	
P		a	ρ <sup>i-1</sup>	$\epsilon_{ycr}^{i-1}$	. Mrm	Td/JT	MINI	Мм		MM	
								d <sup>i</sup> min	d <sup>i</sup> max	2Z max	2Z min
1	КГШП	360	944	-	-	3600 16	75,696	75,696	79,296	-	-
2	Расточить предвари- тельно	90	56	120	2623	540 13	81,379	81,379	81,919	6,223	2,083
3	Расточить оконча- тельно	50	38	60	344	140 10	82,123	82,123	82,263	0,884	0,204
4	Шлифо- вать пред- варительно	30	19	30	196	35 7	82,424	82,424	82,459	0,336	0,161
5	Шлифо- вать начи- сто	15	9	15	108	10 4	82,557	82,557	82,567	0,143	0,098

Расчет припусков по переходам.

Определим элементы припуска  $\rho_o$  и  $\epsilon_{ycr}$ 

$$\rho_{o} = \sqrt{\rho_{\text{DE}\Phi}^{2} + \rho_{\text{SKC}}^{2}}, \qquad (2.11)$$

$$\rho_{\text{деф}} = \Delta y \cdot L_{K}, \qquad (2.12)$$

где  $\Delta y=1,0$  мкм/мм [5, с.64, табл.3.22]

 $L_{K} = 139 \text{ MM}$ 

$$\rho_{o.c} = 1.0.139 = 139 \text{ MKM}$$

$$\rho_{\text{де}\phi} = 0.25 \sqrt{\delta_3^2 + 1}, \qquad (2.13)$$

где  $\delta_3$ - погрешность закрепления, мм.

$$\rho_{\text{деф}} = 0.25 \sqrt{3.6^2 + 1} = 0.934 \text{ mm} = 934 \text{ mkm}.$$

$$\rho_o = \sqrt{139^2 + 934^2} = 944 \text{ MKM}$$

Установка в патроне

 $п1\epsilon_{yct} = 120$  мкм

 $\pi 2\epsilon_{vct} = 60$  мкм

Установка в цанге

 $\pi 3 \ \epsilon_{vct} = 30 \ мкм$ 

Установка в мембранном патроне

п4  $\,\epsilon_{yct} = 15\,$  мкм

$$\rho_{\text{oct}} = Ky \cdot \rho_{\text{o}} \tag{2.14}$$

где Ку- уточняющий показатель [15,с. 190]

для п 2 Ку =0,06

для п 3 Ку =0,04

для п 4 Ку =0,02

для п 5 Ку =0,01

$$\rho_2 = K_{y2} \cdot \rho_0 = 944 \cdot 0,06 = 56 \text{ мкм}$$
 $\rho_3 = K_{y3} \cdot \rho_0 = 944 \cdot 0,04 = 38 \text{ мкм}$ 
 $\rho_4 = K_{y4} \cdot \rho_0 = 944 \cdot 0,02 = 19 \text{ мкм}$ 
 $\rho_5 = K_{y4} \cdot \rho_0 = 944 \cdot 0,01 = 9 \text{ мкм}$ 

Результаты остальных расчетов занесем в таблицу 2.5.

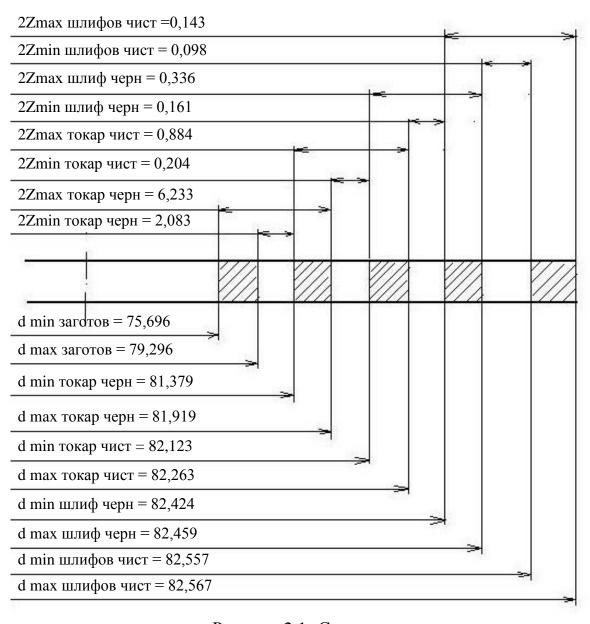


Рисунок 2.1- Схема припусков

## 2.5.2 Расчет промежуточных припусков табличным методом

Таблица 2.6 - Припуски на обработку поверхностей корпуса патрона

$N_{\overline{0}}$	Наименование оп.	№ обраб. поверхн.	Припуск на
ОП			сторону, мм
005	Токарная черновая	1,3,6,8,10,12,14,16,17,18	2,3
010	Токарная черновая	20,22,23,24,26,27	2,3
015	Токарная чистовая	1-19	0,4
020	Токарная чистовая	20-27	0,4
025	Круглошлифовальная	3,6,14,16	0,17
	черновая		
030	Внутришлифовальная	26	0,15
	черновая	22	0,17
065	Круглошлифовальная чи-	3,6,14,16	0,08
	стовая		
070	Круглошлифовальная чи-	10,12	0,10
	стовая		
075	Внутришлифовальная	26,22	0,08
	чистовая		

## 2.6 Расчет режимов резания аналитическим методом

Расчет режимов резания аналитическим методом проводим на токарную операцию 015.

## 2.6.1 Исходные данные.

- Деталь- корпус
- Материал- сталь 19ХГН ГОСТ 4543-71

 $\sigma_{\scriptscriptstyle B}$  = 1180 M $\Pi$ a

- Заготовка- КГШП

- Обработка- обтачивание чистовое
- Тип производства серийное
- Приспособление- патрон самоцентрирующий

#### 2.6.2 Структура операции (последовательность переходов)

Оп 15 Токарная чистовая.

Содержание операции:

Переход 1: Точить поверхн., выдержать размеры  $\varnothing 135_{-0,16}$ ; 1,6х45°; 75,5 $\pm 0$ ,06

Переход 2: Расточить канавку, выдержать размеры Ø82 $^{+0,14}$ ; 3 $\pm 0,05$ ; 59,25 $\pm 0,06$ 

Переход 3: Расточить отверстия, выдержать размеры Ø81,2 $^{+0,14}$ ; Ø 68 $^{+0,12}$ ; R0.5; 30°±10′; 7°±10′ 25,25±0,05; 74,25±0,06

#### 2.6.3 Выбор режущих инструментов

Используемые инструменты представлены в таблице 2.4.

2.6.4 Данные оборудования

Используемый станок модель-16А20Ф3

## 2.6.5 Расчет режимов резания

Расчет выполним на переходы 1 и 3. Результаты расчета режимов резания на остальные переходы приведены в таблице 6.4.

2.6.5.1 Глубина резания t, мм

 $\Pi$  1: t = 0,4 MM

 $\Pi$  3: t = 0.4 MM

2.6.5.2 скорость перемещения инструмента S, мм/об

 $\Pi$  1: S = 0.25 mm/of [15, c.268].

 $\Pi$  3: При растачивании фаски, пов. 40 и торца, пов. 23: S=0.15 мм/об [15, c.268].

При растачивании остальных поверхностей: S = 0.15 мм/об [15, c.268].

2.6.5.3 Определяем скорость перемещения режущей кромки инструмента по заготовке, V, м/мин

$$V = \frac{C_{U}}{T^{m} \cdot t^{x} \cdot S^{y}} \cdot K_{U}, \qquad (2.15)$$

где  $C_U$  – табличное значение;  $C_U$  = 420 [15, c.270];

Т – время работы пластины, мин; Т= 60 мин

t - припуск, мм;

m ,x ,y - табличные значения;  $m=0.2,\,x=0.15,\,y=0.20,\,$  [15, c.270];

K<sub>U</sub> − коэф. Определяющий действительные условия резания [15,с.282];

$$\mathbf{K}_{\mathrm{U}} = \mathbf{K}_{\mathrm{MU}} \cdot \mathbf{K}_{\mathrm{\Pi U}} \cdot \mathbf{K}_{\mathrm{MU}} , \qquad (2.16)$$

где  $K_{MU}$  - [15, c.261];

 $K_{\Pi U} = 1.0 [15, c.263];$ 

 $K_{HU} = 1,2 [15, c.263];$ 

$$K_{MU} = K_{\Gamma} \cdot \left(\frac{750}{\sigma_{R}}\right)^{n_{U}}, \qquad (2.17)$$

где  $K_{\Gamma} = 1.0 [15, c.262];$ 

 $n_U = 1.0 [15,c.262]$ 

$$K_{MU} = 1.0 \cdot (\frac{750}{1180})^{1.0} = 0.64$$
.

$$K_{IJ} = 1.0 \cdot 1.2 \cdot 0.64 = 0.77$$
.

Для точения: VT = 
$$\frac{420}{60^{0.2} \cdot 0.4^{0.15} \cdot 0.25^{0.2}} \cdot 0.77 = 215.9 \text{ м/мин.}$$

Для расточки: Vpacт =  $V_T \cdot 0.9 = 215.4 \cdot 0.9 = 194$  м/мин.

2.6.5.4 Частота вращения шпинделя п, мин-1

$$n = \frac{1000 \cdot V}{\pi \cdot D},\tag{2.18}$$

П 1: точение Ø135: 
$$n_1 = \frac{1000 \cdot 215,9}{3.14 \cdot 135} = 509 \text{ мин}^{-1}$$

П 3: растачивание Ø82,1: 
$$n_2 = \frac{1000 \cdot 194}{3.14 \cdot 82,1} = 752 \text{ мин}^{-1}$$

П 3: растачивание Ø68: 
$$n_3 = \frac{1000 \cdot 194}{3.14 \cdot 68} = 908 \text{ мин}^{-1}$$

2.6.5.5 Фактическая частота вращения шпинделя уточняется по данным оборудования:

Переход 1:  $n_1 = 500 \text{ мин}^{-1}$ 

Переход 3:  $n_{2,3} = 800$  мин<sup>-1</sup>

Определяем действительную скорость резания:

П 1: точение Ø135: 
$$V_1 = \frac{\pi \cdot D \cdot n}{1000} = \frac{3.14 \cdot 135 \cdot 500}{1000} = 211,9 \text{ м/мин}$$

П 3: растачивание Ø82,1: 
$$V_2 = \frac{3.14 \cdot 82,1 \cdot 800}{1000} = 206,2 \text{ м/мин}$$

П 3: растачивание Ø68: 
$$V_3 = \frac{3.14 \cdot 68 \cdot 800}{1000} = 170,8 \text{ м/мин}$$

2.6.2.5.6 Определение силовых характеристик

$$P_z = 10 \cdot C_p \cdot t^x \cdot S^y \cdot V^n \cdot K_p, \qquad (2.19)$$

где  $C_P$  – табличный показатель;  $C_P$  = 300 [15,c.273];

x, y, n — табличные показатели; x = 1.0, y = 0.75, n = -0.15 [15,c.273];

$$K_{p} = K_{Mp} \cdot K_{p} \cdot K_{p} \cdot K_{p} \cdot K_{p}$$
 (2.20)

 $K_{MP}$  – учитывает состояние материала [15,c.264];

$$K_{MP} = \left(\frac{\sigma_{_B}}{750}\right)^n, \tag{2.21}$$

$$K_{MP} = (\frac{1180}{750})^{0.75} = 1.40;$$

 $K_{\phi p}, K_{\gamma p}, K_{\lambda p}, K_{rp}$  – коэф-ты, определяющие геометрию инструмента.

$$K_{qp} = 0.89$$
  $K_{\gamma p} = 1.0$   $K_{\lambda p} = 1.0$   $K_{rp} = 1.0$  [12,c.275];

Тогда:

$$P_z = 10 \cdot 300 \cdot 0.4^{1,0} \cdot 0.25^{0.75} \cdot 211.9^{-0.15} \cdot 1.4 \cdot 0.89 \cdot 1.0 \cdot 1.0 \cdot 1.0 = 236 \text{ H}.$$

2.6.5.7 Необходимая мощность N, кВт

$$N = \frac{Pz \cdot V}{1020 \cdot 60} = \frac{236 \cdot 211,9}{1020 \cdot 60} = 0,82 \text{ kBt}$$
 (2.22)

Требуемая мощность должна быть меньше, чем мощность оборудования: для станка  $16K20\Phi3~N_{\text{шп}}=N_{\text{д}}\cdot\eta=10\cdot0,75=7,5~\text{кBt};~0,82<7,5,~\text{т. е. обработка возможна.}$ 

## 2.7 Расчет режимов резания табличным методом

Расчет припусков табличным методом проводим по методике, описанной в [1]. Покажем пример расчета на шлифовальную операцию 075

## 2.7.1 Исходные данные

- Деталь- корпус патрона
- Материал- сталь 19ХГН ГОСТ 4543-71  $\sigma_{\scriptscriptstyle B}$  = 1180 МПа
- Заготовка- штамповка
- Обработка- торцевнутришлифовальная
- Тип производства- серийное
- Приспособление- патрон мембранный
- Закрепление заготовки- по наружной поверхности с упором в торец.

#### 2.7.2 Структура операций (последовательность переходов)

## Оп 75 Внутришлифовальная чистовая

Переход 1: Шлифовать отверстие Ø82,563<sup>+0,004</sup>-0,006; 7°7'30''

Переход 3: Шлифовать торец в размер 71±0,07

## 2.7.3 Выбор режущих инструментов

Используемый инструмент представлен в таблице 2.4.

## 2.7.4 Расчет элементов режимов обработки

## 2.7.4.1 Глубина резания

t = 0.08 MM.

## 2.7.4.2 Подача минутная продольная

$$SM \Pi p = SM \cdot K_1 \cdot K_2, \qquad (2.23)$$

 $S_M = 6000 \cdot 0.7 \cdot 1.0 = 4200 \text{ мм/мин}$ 

Рекомендуемая минутная подача может быть установлена на станке 3К228В с бесступенчатым регулированием в пределах 1000-7000 мм/мин

#### 2.7.4.3 Подача минутная поперечная

$$Stдв.xод = St \cdot K_1 \cdot K_2 \cdot K_3 \cdot K_4 \cdot K_5 \cdot K_6 \cdot K_7,$$
 (2.24)

где St – табличное значение, мм/дв.ход [1, с. 62]; коэф-ты:

 $K_1$  – учитывет состояние материала;

 $K_2$  – учитывает глубину обработки;

 $K_3$  – учитывает размер инструмента;

К<sub>4</sub> – учитывает способ измерения;

 $K_5$  – учитывает жесткость системы;

K<sub>6</sub> – учитывает точность операции;

 $K_7$  – учитывает твердость инструмента.

П 1: Sm.ok= 
$$0.004 \cdot 0.9 \cdot 0.93 \cdot 1.0 \cdot 1.0 \cdot 1.0 \cdot 1.0 \cdot 1.0 = 0.003$$
 мм/дв.ход

$$\Pi$$
 2: Sm.ok= 0,006·0,9·0,93·1,0·1,0·1,0·1,0·1,0 = 0,005 мм/дв.ход

2.7.4.4 Скорость круга, м/с

$$V = 35 \text{ M/c}$$

2.7.4.5 Скорость, м/мин

$$V = 45 \text{ M/MUH}$$

2.7.4.6 Частота вращения шпинделя, мин<sup>-1</sup>:

$$\Pi$$
 1:  $n_1 = \frac{1000 \cdot 45}{3.14 \cdot 82.5} = 173 \text{ мин}^{-1}$ 

$$\Pi$$
 2:  $n_2 = \frac{1000 \cdot 45}{3.14 \cdot 135} = 106 \text{ мин}^{-1}$ 

2.7.4.7 Корректировка режимов резания по паспортным данным станка:

Т.к. на шлифовальном станке применяется бесступенчатое регулирование, принимается фактическая частота вращения шпинделя

$$\Pi$$
 1:  $n_1 = 173$  мин<sup>-1</sup>

$$\Pi$$
 2:  $n_2 = 106$  мин<sup>-1</sup>

Рассчитаем режимы резания на остальные операции техпроцесса, пользуясь [1].

Таблица 2.7- Итоговая таблица режимов резания

Ne	переход	содержане	припуск t, мм	подача, S, мм/об	Скорость, Vт, м/мин	Частота вращения шпинделя, об/мин	Принятая частота вращения шпинделя ппр об/мин	Действительная скорость, Vпр м/мин
1	2	3	4	5	6	7	8	9
05	Токарная	Обточить ∅ 13,3	2,2	0,5	120	2873	2000	83,5
	черновая	Обточить $\varnothing$ 25,3	2,2	0,5	120	1510	1600	127,1
		Обточить ∅ 37	2,2	0,5	120	1032	1000	116,2
		Обточить Ø 71,3	2,2	0,5	120	535	500	111,9
		Обточить ∅ 96,8	2,2	0,5	120	394	400	121,5
10	Токарная	Обточить Ø135,8	2,2	0,5	120	281	315	134,3
	черновая	Расточить Ø 81,3	2,2	0,5	108	423	400	102,1
		Расточить Ø 67,2	2,2	0,5	108	511	500	105,5
15	Токарная	Обточить Ø 12,5	0,4	0,25	215,9	5500	2000	78,5
	чистовая	Обточить Ø 24,5	0,4	0,25	215,9	2806	2000	153,8
		Обточить $\varnothing$ 37,2	0,4	0,25	215,9	1848	1600	186,9
		Обточить ∅ 70,5	0,4	0,25	215,9	975	1000	221,4
		Обточить ∅ 96,0	0,4	0,25	215,9	716	630	189,9
		Центровать ∅ 3,15	1,575	0,10	12,0	1213	1250	12,3

## Продолжение таблицы 2.7

			1	T	ı	1		
1	2	3	4	5	6	7	8	9
20	Токарная	Обточить Ø 135	0,4	0,25	215,9	509	500	211,9
	чистовая	Расточить канавку	1 4	0.10	1.40	5.40	500	100.7
		B=3 Ø 82	1,4	0,10	140	543	500	128,7
		Расточить фаску Ø81,2	0,4	0,15	215,9	752	800	206,2
		Расточить Ø 81,2	0,4	0,25	194	752	800	206,2
		$P$ асточить $\varnothing$ 68	0,4	0,25	194	908	800	170,8
		Подрезать торец ∅68	0,4	0,15	194	908	800	170,8
25	Круг-	Шлифовать ∅ 12,16	0,17	1,8/0,5*	35	916	158	6,0
	лошлифо-	Шлифовать ∅ 24,16	0,17		35	461	158	12,0
	вальная черновая	Шлифовать ∅ 70,16	0,17		35	158	158	35,0
30	Внутри-	Шлифовать ∅ 82,4	0,17	5400*	35	135	135	35
	шлифоваль-	Шлифовать торец		0,008**				
	ная черно-	135/82,4	0,17	5400*	35	82	82	35
	вая			0,010**				
35	Сверлиль-	Фрезеровать паз R11	7,0	0,50	26	376	315	21,7
	ная	Центровать Ø 3,15	1,575	0,10	12	1213	1250	12,3
		Сверлить Ø 2,7	1,35	0,10	18	2123	2000	16,9
		Сверлить Ø 3,7	1,85	0,12	18	1549	1600	18,6
		Сверлить Ø 5,5	2,75	0,15	20	1158	1000	17,3
		Сверлить Ø 7,7	3,85	0,20	22	909	800	19,3
		Сверлить Ø 12	6,0	0,25	26	690	630	23,7
		Сверлить Ø 13/20	6,7/3,5	0,30	28	685/445	500	20,4/31,4
		Зенкеровать Ø 2,9	0,1	0,30	14	1537	1600	14,5
		Зенкеровать Ø 3,9	0,1	0,30	14	1143	1000	12,2
		Зенкеровать Ø 7,9	0,1	0,35	15	604	630	15,6
		Развернуть Ø 3	0,05	0,50	8	849	800	7,5
		Развернуть Ø 4	0,05	0,50	8	636	630	7,9
		Развернуть Ø 8	0,05	0,50	10	398	400	10,0
		Нарезать резьбу М6	0,5	0,50	7	371	400	7,5
65	Круг-	Шлифовать $\varnothing$ 12	0,08	1,1/0,3*	45	1194	204	7,7
	лошлифо-	Шлифовать $\varnothing$ 24	0,08		45	597	204	15,4
	вальная чистовая	Шлифовать ∅ 70	0,08		45	204	204	45,0
70	Круг- лошлифо- вальная чи-	Шлифовать ∅ 36	0,10	1,6/0,4*	45	398	398	45,0
	стовая							
75	Внутри-	Шлифовать ∅ 82,56	0,08	4200*	45	173	173	45
	шлифо-	Шлифовать торец	- ,	0,003**				_
	вальная	135/82,56	0,08	4200*	45	106	106	45
	чистовая	· <del>- /-</del> -		0,005**				
	*		1	ı	· .	j.	1	<u> </u>

<sup>\*-</sup>подача в мм/мин, \*\*-подача на врезание в мм/ход стола

## 2.8 Определение норм времени на все операции

Штучно-калькуляционное время [5]:

$$T_{III-K} = T_{II-3}/n + T_{IIIT}$$
 (2.25)

где Тп-з – время на подготовку к выполнению заданной работы, мин;

n- объем партии заготовок, шт

$$n = N \cdot a/\coprod, \tag{2.26}$$

где N- количество деталей предполагаемых к выпуску за год;

а- периодичность запуска в днях (3,6,12,24 дня). Принимаем а= 6;

Д- количество рабочих дней.

$$n = 10000 \cdot 6/254 = 236$$

$$T_{\text{IIIT}} = T_{\text{o}} + T_{\text{B}} \cdot \mathbf{k} + T_{\text{of,ot}}$$
 (2.27)

Для шлифовальной операции:

$$T_{\text{IIIT}} = T_{\text{o}} + T_{\text{B}} \cdot k + T_{\text{TEX}} + T_{\text{ODT}} + T_{\text{OT}},$$
 (2.28)

где То - машинное время, мин;

Т<sub>в</sub> – время на установку-снятие и смену инструмента, мин.

$$T_{\scriptscriptstyle B} = T_{y.c} + T_{\scriptscriptstyle 3.0} + T_{y\pi} + T_{\scriptscriptstyle \mu 3}, \tag{2.29}$$

где время:

 $T_{y.c}$  – переустановка заготовок, мин;

Т<sub>з.о</sub> – закрепление-раскрепление заготовки, мин;

 $T_{vn}$  – управление оборудованием, мин;

 $T_{из}$  – контроль, мин;

K=1,85

 $T_{\text{об.от}}$ - на отдых и личные надобности, мин.;

 $T_{\text{тех}}$  – техническая подготовка раб. места, мин;

 $T_{\text{орг}}$  - организационное обслуживание, мин;

 $T_{\text{от}}$  - перерывы, мин.

$$T_{\text{Tex}} = T_o \cdot t_{\text{ri}} / T, \qquad (2.30)$$

где  $t_{n}$ - время на одну правку шлифовального круга, мин;

Т- стойкость круга, мин

Выполним определение норм времени и заполним таблицу 2.8.

Таблица 2.8- Нормы времени

$N_{\underline{0}}$	парауол	То	Тв	Топ	Тоб.от	Тп-з	Тшт	n	Тшт-к
ОП	переход	мин	мин	мин	МИН	МИН	мин	11	МИН
05	Токарная черно- вая	0,517	0,362	0,879	0,053	17	0,932	236	1,004
10	Токарная черно- вая	0,809	0,318	1,127	0,068	20	1,195	236	1,279
15	Токарная чисто- вая	0,750	0,481	1,231	0,074	20	1,305	236	1,390
20	Токарная чисто- вая	1,210	0,425	1,635	0,098	23	1,733	236	1,830
25	Круглошлифо- вальная черновая	0,278	0,388	0,666	0,076	14	0,742	236	0,801
30	Внутришлифо- вальная черновая	0,223	0,329	0,552	0,062	10	0,614	236	0,656
35	Сверлильная	6,456	0,684	7,14	0,428	49	7,568	236	7,775
60	Центрошлифо- вальная	0,24	0,407	0,647	0,071	7	0,718	236	0,747
65	Круглошлифо- вальная чистовая	0,310	0,573	0,883	0,152	14	1,035	236	1,094
70	Круглошлифо- вальная чистовая	0,265	0,407	0,672	0,075	7	0,747	236	0,777
75	Внутришлифо- вальная чистовая	0,451	0,490	0,941	0,112	10	1,053	236	1,095

# 3 Проектирование станочного и контрольного приспособлений

## 3.1 Проектирование станочного приспособления

## 3.1.1 Анализ конструкции базового приспособления. Цели проектирования

Взяв за основу стандартный рычажный патрон, доработаем его для нашей детали, для токарной операции 020. Необходимо изменить конструкцию кулачков, передаточное отношение рычагов, вместо цельного рычага применим сборный рычаг с сухарями, что увеличит площадь контакта рычагов с центральной втулкой и подкулачниками, что уменьшит износ их поверхностей.

Поэтому основной задачей проектирования является совершенствование конструкции базового патрона с целью увеличения его надежности.

#### 3.1.2 Расчет усилия резания

Для расчета токарного патрона необходимо определить главную составляющую силы резания  $P_z$ .

Главная составляющая силы резания, определенная в п. 2.6.5: $P_z = 236 \, \mathrm{H}$ 

## 3.1.3 Расчет усилия зажима

При точении на обрабатываемую заготовку действуют силы: со стороны патрона действует сила, которая удерживает заготовку, со стороны инструмента действует сила, которая стремиться провернуть заготовку. Поэтому при равенстве моментов указанных сил заготовка будет находиться в равновесии, учитывая, что условия резания могут изменяться в процессе обработки, в расчете необходимо добавить коэффициент запаса. Из этого условия определим требуемое усилие зажима. Схема приложения сил представлена на рисунке 3.1.

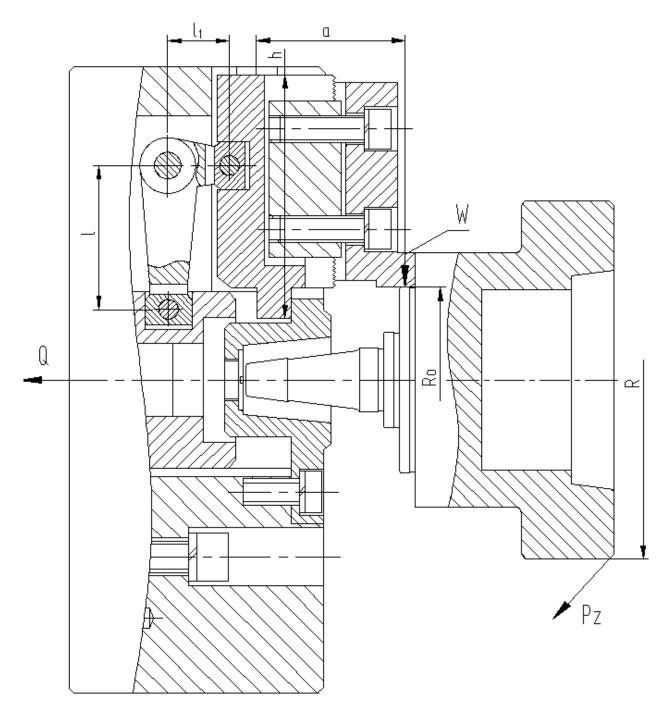


Рисунок 3.1 - Схема приложения сил

Сила зажима 3-мя кулачками от тангенциальной составляющей силы резания  $W_z,\,H$ 

$$W_{z} = \frac{K \cdot P_{z} \cdot Ro}{f \cdot R},$$
(3.1)

где К – коэффициент запаса;

P<sub>Z</sub> – касательная сила резания, H;

Ro- ½ диаметра обработки, мм

f = 0.16;

R- ½ диаметра зажимаемой поверхности, мм.

Коэффициент запаса К [16,с.382]:

$$K = K_0 \cdot K_1 \cdot K_2 \cdot K_3 \cdot K_4 \cdot K_5 \cdot K_6 , \qquad (3.2)$$

где коэффициенты:

 $K_0 = 1.5 [16, c.382];$ 

 $K_1 = 1.0 [16, c.382];$ 

 $K_2 = 1.2 [16, c.383];$ 

 $K_3 = 1.2 [16, c.383];$ 

 $K_4 = 1.0 [16, c.383]$ 

 $K_5 = 1.0 [16, c.383];$ 

 $K_6 = 1.0 [16, c.384].$ 

 $K=1,5\cdot1,0\cdot1,2\cdot1,2\cdot1,0\cdot1,0\cdot1,0=2,16$ 

Если K<2,6, принимаем K=2,6

Тогда

$$W_z = \frac{2.5 \cdot 236 \cdot 135 / 2}{0.16 \cdot 70.5 / 2} = 7061 \text{ H}.$$

Определяем требуемую исходную силу Q, от силового привода:

$$Q = K_1 \cdot (1 + 3 \cdot a \cdot f / h)(l_1 / l)W_Z, \tag{3.3}$$

где  $K_1$ = 1,1 [16, c. 153]

a = 65 MM

h = 92 MM

$$Q = 1,1 \cdot (1+3\cdot55\cdot0,1/92)(23/56)\cdot7061 = 3762 \text{ H}$$

#### 3.1.4 Выбор конструкции и расчет силового привода

В качестве привода принимаем пневмоцилиндр двустороннего действия с рабочим давлением 1,0 МПа.

Тянущая сила на штоке для привода двухстороннего действия определяется по формуле [16, с. 449].

$$Q = \frac{\pi}{4} \cdot (D^2 - d^2) \cdot p \cdot \eta, \qquad (3.4)$$

где Q – тянущая сила на штоке, H

D – диаметр поршня пневмоцилиндра, мм

d – диаметр штока пневмоцилиндра, мм

р - рабочее давление, МПа;

 $\eta = 0,9$ -КПД привода

Приняв по [16, с. 379] приближенно d = 0.25D, получим:

$$Q = \frac{\pi}{4} \cdot D^{2} (1 - 0.25^{2}) \cdot p \cdot \eta = \frac{\pi}{4} \cdot 0.9375 \cdot D^{2} \cdot p \cdot \eta$$
 (3.5)

Тогда:

$$D = \sqrt{\frac{4 \cdot Q}{\pi \cdot 0.9375 \cdot p \cdot \eta}} = 1.17 \cdot \sqrt{\frac{Q}{p \cdot \eta}}$$
 (3.6)

$$D = 1.17 \cdot \sqrt{\frac{3762}{1.0 \cdot 0.9}} = 75.6 \text{ mm}$$

Принимаем по ГОСТ15608-81 ближайшее конструктивно большее значение  $D=80~\mathrm{mm}$ .

Ход кулачков: S = 3 мм

Ход поршня:  $S_{\Pi} = 7 \text{ мм}$ 

#### 3.1.5 Расчет суммарных погрешностей приспособления

Погрешность базирования при установке заготовки в самоцентрирующем патроне  $\varepsilon_{\rm b} = 0$  - т.к. измерительная и технологическая базы совпадают;

Погрешность установки заготовки в приспособлении  $\varepsilon_y = 0$ , т.к. рабочие поверхности кулачков патрона обрабатываются в сборе.

#### 3.1.6 Описание конструкции и принципа работы приспособления

По результатам расчетов выполняем чертеж приспособления.

Приспособление состоит из патрона и пневмопривода.

Патрон устанавливается на конец шпинделя и крепится винтами 26 с шайбами 42. Патрон состоит из корпуса 4, в направляющие которого установлены подкулачники 12. К подкулачникам 12 с помощью сухарей 17 винтами 25 с шайбами 41 крепятся сменные кулачки 8. В центральном отверстии корпуса патрона на винте 27 установлена втулка 1. В паз подкулачника 12 и в выточку втулки 1 входят сухари 18, установленные на рычаге 16 с помощью осей 9. Рычаг 16 установлен в корпусе патрона на оси 10. К корпусу 4 винтами 24 крепится фланец 20 с пробкой 13.

Винт 27 с помощью гайки 31 соединен с тягой 19, которая, в свою очередь соединена со штоком 21 пневмоцилиндра.

Пневмопривод содержит корпус 5, в котором на подшипниках 38 установлена крышка 7, крепящаяся винтами 23 с шайбами 40 к корпусу пневмоцилиндра 6. На конце штока 21 установлен поршень 11, закрепленный гайкой 30 со стопорной шайбой 39. Для предотвращения ударов поршня о стенки пневмоцилиндра на нем установлены демпферы 3.

Между подшипниками 38 установлена втулка 2. Левый подшипник фиксируется кольцом 37.

Для подачи воздуха в корпусе пневмоцилиндра просверлены каналы, выходные отверстия которых закрыты пробками 14.

Для уплотнения в пневмоцилиндре установлены уплотнительные кольца 32, 33, 34, 35,36.

Патрон работает следующим образом:

Заготовка устанавливается в кулачках 8 с упором в торец. При подаче воздуха в штоковую полость пневмоцилиндра поршень 11 через шток 21, тягу 19, винт 27 тянет втулку 1 влево, рычаг 16 поворачивается на оси 10, сдвигает сухарями 18 подкулачники 12 с закрепленными на них сменными кулачками 8, которые зажимают заготовку. При подаче воздуха в поршневую полость пневмоцилиндра поршень 11 отходит вправо, описанный выше цикл происходит в обратном направлении и заготовка разжимается.

#### 3.2 Проектирования контрольного приспособления

# 3.2.1 Анализ конструкции базового приспособления. Цели проектирования

На Оп 090 Контрольная происходит промежуточный выборочный контроль геометрических параметров корпуса.

После шлифовальной операции происходит контроль биения базовых поверхностей относительно оси центров. Спроектируем приспособление для контроля биения, взяв за основу приспособления для аналогичных деталей.

#### 3.2.2 Описание сущности усовершенствований

В отличие от базового варианта с индикаторами с ценой деления 0,005 мм и двумя индикаторными блоками для контроля: радиального и торцевого биения применим:

Рычажный индикатор TESA JET 313K с ценой деления индикатора 0,001 мм, диапазоном измерения 5 мм – для контроля радиальнго биения.

Рычажный индикатор TESA COMPAC 216G с ценой деления индикатора 0,001 мм, диапазоном измерения 0,6 мм - для контроля торцевого биения.

#### 3.2.3 Описание конструкции приспособления

Описание конструкции приспособления.

Приспособление содержит основание 8, к которому винтами 18 с шайбами 20 с помощью шпонок 14 крепятся стойки 10 и 11 с центрами 3 и 13. Центр 13 неподвижный, центр 3 подпружиненный. Центра крепятся с помощью винтов 17 с шайбами 19.

К основанию 8 винтами 16 с шайбами 19 крепится плита 9. На плиту 9 устанавливаются индикаторные блоки для контроля биения.

Индикаторный блок для контроля радиального биения содержит корпус 6, к которому винтом 4 крепится индикатор 1, установленный по отверстию.

Индикаторный блок для контроля торцевого биения содержит корпус 7, к которому винтом 5 крепится индикатор 2, установленный с помощью крепления типа «ласточкин хвост».

Винтами 15 к основанию 8 крепится табличка 12 с маркировкой обозначения чертежа приспособления, детали, даты.

Приспособление работает следующим образом.

Заготовку устанавливают в центрах. Индикаторный блок с индикатором 1 придвигают по плите 9 вперед до тех пор, пока он вставкой не упрется в контролируемую шейку заготовки.

Блок с индикатором 2 двигают к заготовке до тех пор, пока от не упрется вставкой в торец заготовки. Заготовку проворачивают на 360° и по показаниям индикатора определяют величину биения шеек и торцев относительно оси центров.

# 4 Безопасность и экологичность технического объекта

## 4.1 Конструктивно-технологическая характеристика объекта

Таблица 4.1 - Технологический паспорт объекта

<b>№</b> п/п	Технологиче- ский процесс	Технологи- ческая опе- рация, вид выполняе- мых работ	Наименование должности работника, выполняющего технологический про-	Оборудование, устройство, приспо- собление	Материалы, вещества
			цесс, опера- цию		
1	Штамповка	Заготови-	Кузнец- штамповщик	Пресс КГШП	Металл
		операция	штамповщик		
2	Точение	Токарная операция	Оператор станка с ЧПУ	Токарно- винторезный станок ЧПУ 16A20Ф3	Металл, СОЖ
3	Сверление	Сверлиль- ная опера- ция	Оператор станка с ЧПУ	Горизонтально- фрезерный станок с ЧПУ 6906ВМФ2	Металл, СОЖ
4	Круглое шли- фование	Круг- лошлифо- вальная операция	Шлифовщик	Торцекруглошли- фовальный п/а 3Б153Т	Металл, СОЖ
5	Внутреннее шлифование	Внутри- шлифо- вальная операция	Оператор станка с ЧПУ	Торцеквнутришлифовальный 3К227В Центрошлифовальный 3925	Металл, СОЖ

# 4.2 Идентификация производственно-технологических и эксплуатационных профессиональных рисков

Таблица 4.2 – Идентификация профессиональных рисков

№ п/п	но- технологическая и/или эксплуата- ционно- технологическая операция, вид выполняемых работ	Опасный и /или вредный производственный фактор	Источник опасного и / или вредного производственного фактора
1	2	3	4
	Заготовительная	Повышенная или пониженная температура поверх-	Пресс КГШП
	операция	ностей оборудования, материалов; повышенный	
		уровень шума на рабочем месте, повышенный уро-	
		вень вибрации	
2	Токарная опера-	Движущиеся машины и механизмы; подвижные ча-	Токарно-
	ция	сти производственного оборудования; предвигаю-	винторезный ста-
		щиеся изделия, заготовки; фиброгенное воздействие	нок ЧПУ 16А20Ф3
		(пыль и загазованность); повышенный уровень шума	
		на рабочем месте, повышенный уровень вибрации,	
		токсические, раздражающие (СОЖ)	
3	Сверлильная опе-	Движущиеся машины и механизмы; подвижные ча-	Горизонтально-
	рация	сти производственного оборудования; предвигаю-	фрезерный станок
		щиеся изделия, заготовки; фиброгенное воздействие	с ЧПУ 6906ВМФ2
		(пыль и загазованность); повышенный уровень шума	
		на рабочем месте, повышенный уровень вибрации,	
		токсические, раздражающие (СОЖ)	
4	Круглошлифо-	Движущиеся машины и механизмы; подвижные ча-	Торцекруглошлифо-
	вальная операция	сти производственного оборудования; предвигаю-	вальный п/а 3Б153Т
		щиеся изделия, заготовки; фиброгенное воздействие	
		(пыль и абразивная стружка, металлическая пыль);	
		повышенный уровень шума на рабочем месте, по-	
		вышенный уровень вибрации, токсические, раздра-	
		жающие (СОЖ)	

#### Продолжение таблицы 4.2

1	2	3	4
5	Внутришлифо-	движущиеся машины и механизмы; подвижные ча-	Торцеквнутри-
	вальная операция	сти производственного оборудования; предвигаю-	шлифовальный
		щиеся изделия, заготовки; повышенная запылен-	3К227В
		ность и загазованность воздуха рабочей зоны; по-	Центрошлифо-
		вышенная или пониженная температура поверхно-	вальный 3925
		стей оборудования, материалов; повышенный уро-	
		вень шума на рабочем месте, токсические, раздра-	
		жающие (СОЖ)	

#### 4.3 Методы и технические средства снижения профессиональных рисков

В данном разделе необходимо подобрать и обосновать используемые организационно-технические методы и технические средства (способы, устройства) защиты, частичного снижения, или полного устранения опасного и/или вредного производственного фактора.

Таблица 4.3 — Методы и средства снижения воздействия опасных и вредных производственных факторов

<b>№</b> п/п	Опасный и / или вредный производственный фактор	Организационные методы и технические средства защиты, снижения, устранения опасного и / или вредного производственного фактора	Средства индивиду- альной защиты ра- ботника
1	2	3	4
1	Повышенная или пониженная температура поверхностей оборудования, материалов	Ограждение оборудования	Краги для металлур- га
2	Движущиеся машины и ме- ханизмы	Соблюдение правил безопасности выполнения работ	Каска защитная, оч-ки защитные
3	Подвижные части производ- ственного оборудования; предвигающиеся изделия, заготовки	Ограждение оборудования	Каска защитная, оч- ки защитные

Продолжение таблицы 4.3

1	2	3	4
4	Фиброгенное воздействие	Применение приточно-	Респиратор
	(пыль и загазованность, абра-	вытяжной вентиляции	
	зивная стружка, металличе-		
	ская пыль)		
5	Повышенный уровень шума	Наладка оборудования, уве-	Беруши, наушники
	на рабочем месте, повышен-	личение жесткости оборудо-	
	ный уровень вибрации	вания для уменьшения резо-	
		нансных колебаний, исполь-	
		зование материалов способ-	
		ных поглощать колебания	

4.4 Обеспечение пожарной и техногенной безопасности рассматриваемого технического объекта (производственно-технологических эксплуатационных и утилизационных процессов)

В данном разделе проводится идентификация потенциального возникновения класса пожара и выявленных опасных факторов пожара с разработкой технических средств и/или организационных методов по обеспечению (улучшению) пожарной безопасности технического объекта (производственнотехнологического и инженерно-технического оборудования, произведенной продукции, используемых сырьевых материалов, а также должны быть указаны реализующиеся пожаробезопасные характеристики произведенных технических объектов в процессах их эксплуатации (хранения, конечной утилизации по завершению жизненного цикла).

#### 4.4.1 Идентификация опасных факторов пожара

Пожары классифицируются по виду горючего материала и подразделяются на следующие классы:

- 1) пожары, связанные с горением твердых горючих веществ и конструкционных материалов (А);
- 2) пожары, связанные с воспламенением и горением жидкостей или плавящихся твердых веществ и материалов (В);

- 3) пожары, связанные с воспламенением и горением газов (С);
- 4) пожары, связанные с воспламенением и горением металлов (D);
- 5) пожары, связанные с воспламенением и горением веществ и материалов электроустановок, находящихся под электрическим напряжением (Е);
  - 6) пожары радиоактивных веществ материалов и радиоактивных отходов (F).

К опасным факторам пожара, воздействующим на людей и материальное имущество, относятся:

- 1) пламя и искры;
- 2) тепловой поток;
- 3) повышенная температура окружающей среды;
- 4) повышенная концентрация токсичных продуктов горения и термического разложения;
  - 5) пониженная концентрация кислорода;
  - 6) снижение видимости в дыму (задымленных пространственных зонах).

К сопутствующим проявлениям опасных факторов пожара относятся:

- 1) образующиеся в процессе пожара осколки, части разрушившихся строительных зданий, инженерных сооружений, транспортных средств, энергетического оборудования, технологических установок, производственного и инженерно-технического оборудования, агрегатов и требопроводных нефте-газоамиакопроводов, произведенной и/или хранящейся продукции и материалов и иного имущества;
- образующиеся радиоактивные и токсичные вещества и материалы, попавшие в окружающую среду из разрушенных пожаром технологических установок, оборудования, агрегатов, изделий и иного имущества, горящего технического объекта;
- вынос (замыкание) высокого электрического напряжения на токопроводящие части технологических установок, оборудования, агрегатов, изделий и иного имущества;
  - 4) опасные факторы взрыва, возникающие вследствие происшедшего пожара;
- 5) термохимические воздействия используемых при пожаре огнетушащих веществ на предметы и людей.

По результатам выполненной идентификации опасных факторов пожара оформляется таблица 4.4.

Таблица 4.4 – Идентификация классов и опасных факторов пожара

No	Участок,			Опасные	Сопутствующие
	подразде-	Оборудование	Класс пожара	факторы	проявления факторов
п/п	ление			пожара	пожара
1	2	3	4	5	6
1	Кузнечный участок	Пресс КГШП	Пожары, связанные с воспламенением и горением металлов (D)	Пламя и искры; тепловой поток	Вынос (замыкание) высокого электрического напряжения на токопроводящие части технологических установок, оборудования, агрегатов, изделий и иного иму-
					щества
2	Участок механиче- ской обра- ботки	Токарновинторезный станок ЧПУ 16А20Ф3 Горизонтальнофрезерный станок с ЧПУ 6906ВМФ2 Торцекруглошлифовальный п/а 3Б153Т Круглошлифовальный п/а 3М150 Торцеквнутришлифовальный зК227В Центрошлифовальный 3925	Пожары, связанные с воспламенением и горением жидкостей или плавящихся твердых веществ и материалов (В)	Пламя и искры	Вынос (замыкание) высокого электрического напряжения на токопроводящие части технологических установок, оборудования, агрегатов, изделий и иного имущества

4.4.2 Разработка технических средств и организационных мероприятий по обеспечению пожарной безопасности технического объекта (ВКР)

Таблица 4.5 - Технические средства обеспечения пожарной безопасности.

Пер- вичные сред- ства пожа- роту- шения	Мобиль биль- ные сред- ства пожа- роту- шения	Стаци- онар- ные уста- новки систе- мы по- жаро- туше- ния	Средства пожарной автоматики	Пожарное оборудо- вание	Средства индиви- дуальной защиты и спасения людей при по- жаре	Пожарный инструмент (механизированный и немеханизированный)	Пожар- ные сиг- нализа- ция, связь и опове- щение
Огне-	Пожар-	Обору-	Приборы	Напор-	Веревки	Ломы, баг-	Автома-
туши-	ные ав-	дование	приемно-	ные по-	пожар-	ры, топоры,	тические
тели,	томо-	для	контроль-	жарные	ные, ка-	лопаты,	извеща-
внут-	били,	пенного	ные пожар-	рукава,	рабины	комплект	тели
ренние	пожар-	пажаро-	ные, техни-	рукавные	пожар-	диэлектри-	
пожар-	ные	туше-	ческие	разветв-	ные, ре-	ческий	
ные	лестни-	ния	средства	ления	спирато-		
краны,	цы		оповещения		ры, про-		
ящики			и управле-		тивогазы		
с пес-			ния эвакуа-				
ком			цией по-				
			жарные				

# 4.4.3 Организационные (организационно-технические) мероприятия по предотвращению пожара

В данном разделе разрабатываются организационные (организационнотехнические) мероприятия по предотвращению возникновения пожара или опасных факторов способствующих возникновению пожара.

Таблица 4.6 – Организационные (организационно-технические) мероприятия по обеспечению пожарной безопасности

Наименование техно-	Наименование видов реализу-	Предъявляемые требования по
логического процесса,	емых организационных (орга-	
оборудования техни-	низационно-технических) ме-	обеспечению пожарной безопас-
ческого объекта	роприятий	ности, реализуемые эффекты
Сверлильная операция	Контроль за правильной экс-	Проведение противопожарных
Горизонтально-	плуатацией оборудования, со-	инструктажей, запрет на курение
фрезерный станок с	держание в исправном состоя-	и применение открытого огня в
ЧПУ 6906ВМФ2	нии оборудования, проведение	недозволенных местах, соблюде-
	инструктажа по пожарной	ние мер пожарной безопасности
	опасности, применение авто-	при проведении огневых работ,
	матических устройств обнару-	применение средств пожаротуше-
	жения, оповещения и тушения	ния, применение средств пожар-
	пожаров	ной сигнализации и средств изве-
		щения о пожаре

### 4.5 Обеспечение экологической безопасности рассматриваемого технического объекта

В данном разделе проводится идентификация негативных (вредных, опасных) экологических факторов, возникающих при реализации технологического процесса. Разрабатываются конкретные технические и организационнотехнические мероприятия по снижению негативного антропогенного воздействия на окружающую среду производимом данным техническим объектом в процессе его производства, технической эксплуатации и конечной утилизации по завершению его жизненного цикла.

4.5.1 По виду реализуемого производственно-технологического процесса, и осуществляемой функциональной эксплуатацией техническим объектом - необходимо провести идентификацию негативных экологических факторов, результаты которой отражены в таблице 4.7.

Таблица 4.7 – Идентификация экологических факторов технического объекта

Наименова-	Структурные со-	Воздействие	Воздействие тех-	Воздействие техни-
ние техниче-	ставляющие техни-	технического	нического объекта	ческого объекта на
ского объек-	ческого объекта,	объекта на	на гидросферу	литосферу (почву,
та, техноло-	технологического	атмосферу	(образующие	растительный по-
гического	процесса (производ-	(вредные и	сточные воды,	кров, недра) (обра-
процесса	ственного здания	опасные вы-	забор воды из ис-	зование отходов,
	или сооружения по	бросы в окру-	точников водо-	выемка плодород-
	функциональному	жающую сре-	снабжения)	ного слоя почвы,
	назначению, техно-	ду)		отчуждение земель,
	логические опера-			нарушение и за-
	ции, оборудование),			грязнение расти-
	энергетическая			тельного покрова и
	установка транс-			т.д.)
	портное средство и			
	т.п.			
Сверлильная	Горизонтально-	Пыль стальная	Взвешенные ве-	Основная часть от-
операция	фрезерный станок		щества, нефте-	ходов хранится в
	с ЧПУ 6906ВМФ2		продукты, СОЖ	металлических кон-
				тейнерах емкостью
				1,0 м <sup>3</sup>

4.5.2 Разработка мероприятий по снижению негативного антропогенного воздействия на окружающую среду рассматриваемого технического объекта (ВКР) согласно нормативных документов.

Таблица 4.8 — Разработанные организационно-технические мероприятия по снижению негативного антропогенного воздействия технического объекта на окружающую среду.

Наименование технического	Фпазапорациа
объекта	Фрезерование
1	2
Мероприятия по снижению негативного	Применение «сухих» механических пылеуло-
антропогенного воздействия на атмосфе-	вителей
py	
Мероприятия по снижению негативного	Переход предприятия на замкнутый цикл во-
антропогенного воздействия на гидро-	доснабжения

сферу	
Продолжение таблицы 4.8	
1	2
Мероприятия по снижению негативного	Соблюдении правил хранения, периодично-
антропогенного воздействия на литосфе-	сти вывоза отходов на захоронение
py	

4.6 Заключение по разделу «Безопасность и экологичность технического объекта»

В разделе «Безопасность и экологичность технического объекта» приведена характеристика технологического процесса изготовления корпуса цангового патрона, перечислены технологические операции, должности работников, производственно-техническое и инженерно-техническое оборудование, применяемые сырьевые технологические и расходные материалы, комплектующие изделия и производимые изделия.

Проведена идентификация профессиональных рисков по осуществляемому технологическому процессу изготовления о корпуса цангового патрона, выполняемым технологическим операциям, видам производимых работ.

Разработаны организационно-технические мероприятия, включающие технические устройства снижения профессиональных рисков, подобраны средства индивидуальной защиты для работников.

Разработаны мероприятия по обеспечению пожарной безопасности технического объекта. Проведена идентификация класса пожара и опасных факторов пожара и разработка средств, методов и мер обеспечения пожарной безопасности. Разработаны средства, методы и меры обеспечения пожарной безопасности. Разработаны мероприятия по обеспечению пожарной безопасности на техническом объекте.

Идентифицированы экологические факторы и разработаны мероприятия по обеспечению экологической безопасности на техническом объекте.

## 5 Экономическая эффективность работы

Цель раздела – рассчитать технико-экономические показатели проектируемого технологического процесса и произвести сравнительный анализ с показателями базового варианта, определить экономический эффект от предложенных в проекте технических решений.

В данном разделе осуществим расчеты, которые позволят экономически обоснованность внесенные изменений в ТП изготовления детали «Корпус цангового патрона». Детальная информация, касающаяся этого технологического процесса, рассмотрена в предыдущих разделах, поэтому для выполнения поставленной цели представим только краткую характеристику сравниваемых вариантов.

<u>Базовый вариант.</u> Операция 025 – Токарная тонкая.

Производится тонкое точение базовых шеек и торца на токарновинторезный станок с ЧПУ 16К20Ф3. Закрепление обеспечивает патрон поводковый и центр. В качестве инструмента используется резец токарный проходной сборный с механическим креплением твердосплавных пластин. Пластина 3-хгранная, Т30К4 h=25 b=25 L=125.

<u>Проектный вариант</u>. Операция 025 — Торцекруглошлифовальная (черновая).

Производится шлифование базовых шеек и торца одновременно тремя кругами на торцекруглошлифовальном п/а 3Б153Т. Закрепление обеспечивает поводковый патрон и центр. В качестве инструмента применяется: шлифовальный круг 3 600х10х305; шлифовальный круг 3 600х14х305; шлифовальный круг 3 600х20х305.

Указанные изменения позволяют сократить трудоемкость выполнения операции 025, а именно:

- штучное время с 1,622 мин. до 0,801 мин.;
- основное время с 0,778 мин. до 0,278 мин.

Кроме перечисленных параметров, для проведения экономического обос-

нования, необходима следующая информация: масса детали  $M_{\mathcal{I}} = 4,55$  кг; масса заготовки (штамповка)  $M_3 = 6,5$  кг; материал — сталь 19ХГН ГОСТ 4543-71; годовая программа  $\Pi_{\Gamma} = 10000$  шт./год.

Экономическое обоснование целесообразности предложенных изменений проводят в несколько этапов.

Этап І. Расчет капитальных вложений в проектируемый вариант.

Этап II. Определение технологической себестоимость выполнения операции по сравниваемым вариантам.

Этап III. Определение полной себестоимости операции, также по сравниваемым вариантам.

Этап IV. Расчет экономической эффективности предложенных совершенствований.

Для выполнения первого этапа необходимо применить методику расчета капитальных вложений, подробное описание которой представлено в методических указаниях экономическому обоснованию инженерных решений [10]. Согласно этой методике величина капитальных вложений составит  $K_{BB.\Pi P}=118331,97$  руб., включающая затраты по замене оборудования, инструмента, затраты на проектирования, затраты на доставку и монтаж, минимальный объем оборотных средств и другие виды затрат.

Выполнение второго этапа обусловлено определением величины технологической себестоимости, которая учитывает расходы, связанные с выполнением самого технологического процесса и зависит от таких величин как: материал и метод получения заготовки, заработной платы основных рабочих, начисления на заработную плату и расходов на содержание и эксплуатацию оборудования. В связи с тем, что метод получения заготовки и ее материал по сравниваемым вариантам не изменились, поэтому расчет технологической себестоимости будем выполнять без этих затрат, т.к. они влияния на конечный результат расчетов не окажут. Сравнительная структура технологической себестоимости изготовления детали по сравниваемым вариантам представлена на рисунке 5.1.

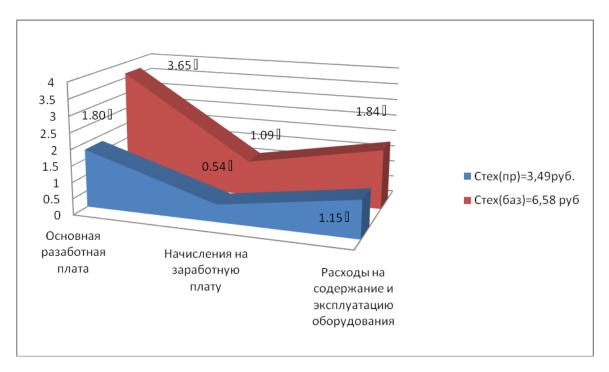


Рисунок 5.1 – Структура технологической себестоимости выполнения 025 операции по двум вариантам

На основе представленных значений рассчитываем величину полной себестоимости выполнения операции 025, которая выполняется на третьем этапе. Согласно расчетам по представленной методике составления калькуляции себестоимости [10] по базовому варианту полная себестоимость имеет величину 19,92 руб.; а по проектному варианту — 10,07 руб.

Последним этапом является проведение экономическое обоснование предложенных изменений. Для этого используем методику расчета показателей экономической эффективности [10], согласно которой мы получаем следующие данные.

$$\Pi_{\text{P.OЖ}} = \Theta_{\text{V}\Gamma} = \left( C_{\text{ПОЛ} \left( A3 \right)} - C_{\text{ПОЛ} \left( P \right)} \right) \Pi_{\Gamma}$$
(5.1)

$$\Pi_{\text{P.O.K}} = \Im_{\text{yr}} = \P9,92 - 10,07 \ge 10000 = 98500 \text{ py6.}$$

$$\mathbf{H}_{\Pi P M B} = \Pi_{P.O \mathcal{K}} \cdot \mathbf{K}_{HAJI} \tag{5.2}$$

$$H_{\text{пРИБ}} = 98500 \cdot 0,2 = 19700$$
 руб.

$$\Pi_{\text{P.UHCT}} = \Pi_{\text{P.OЖ}} - H_{\text{ПРИБ}} \tag{5.3}$$

 $\Pi_{P,YUCT} = 98500 - 19700 = 78800$  руб.

$$T_{\text{OK.PACY}} = \frac{K_{\text{BB.\PiP}}}{\Pi_{\text{P.YMCT}}} + 1, \tag{5.4}$$

$$T_{OK.PAC^{\text{Ч}}} = \frac{118331,97}{78800} + 1 = 2,5 = 3$$
года

$$\Theta_{\text{ИНТ}} = \Psi \Pi \Pi = \Pi_{\text{ОБШ ЛИСК}} - K_{\text{BB ПР}} \tag{5.6}$$

 $\Theta_{\text{ИНТ}} = 143100,8 - 118331,97 = 24768,83$  руб.

$$ИД = \frac{\mathcal{I}_{\text{ОБЩ.ДИСК}}}{K_{\text{BB IIP}}}$$
 (5.7)

ИД = 
$$\frac{143100,8}{118331,97}$$
 = 1,21  $\frac{\text{руб.}}{\text{руб.}}$ 

Предложенные изменений по операции 025 технологического процесса изготовления детали «Корпус цангового патрона», можно считать экономически обоснованными, что доказывает полученная в ходе расчетов положительная величина интегрального экономического эффекта, в размере 24768,83 руб.

### Заключение

При выполнении выпускной квалификационной работы было достигнуто:

- разработан техпроцесс обработки детали;
- спроектирована заготовка, получаемая на КГШП;
- выбраны СТО;
- проведено определение режимов резания, и норм времени;
- спроектировано станочное приспособление;
- спроектировано приспособление для контроля биения;
- проведен анализ опасных и вредных факторов;
- проведены экономические расчеты.

Перечисленные мероприятия позволили добиться достижения цели и получить экономический эффект 24768,83 рублей.

### Список используемой литературы

- 1 Барановский Ю.В. Режимы резания металлов, 1995.
- 2 Белоусов А.П. Проектирование станочных приспособлений, 1980
- 3 Боровков В.М. Разработка и проектирование чертежа штамповки 2013
- 4 Боровков В.М. Экономическое обоснование выбора заготовки при проектировании технологического процесса, 2013
- 5 Горбацевич А.Ф. Курсовое проектирование по технологии машиностроения, 2007
  - 6 Гордеев А.В. Выбор метода получения заготовки., 2004.
- 7 Горина Л.Н. Раздел выпускной квалификационной работы «Безопасность и экологичность технического объекта», 2016
  - 8 ГОСТ 7505-89. Поковки стальные штампованные 1990. 86 с.
- 9 Добрыднев И.С. Курсовое проектирование по предмету "Технология машиностроения" 1985
- 10 Зубкова Н.В. Методическое указание к экономическому обоснованию курсовых и дипломных работ по совершенствованию технологических процессов механической обработки деталей, 2015
- 11 Михайлов А.В. Методич. указания для студентов по выполнению курсового проекта по спец. 151001 Технология машиностроения по дисциплине «Технология машиностроения, 2008.
- 12 Нефедов Н.А. Дипломное проектирование в машиностроит. техникумах, 1986
- 13 Нефедов Н.А. Сборник задач и примеров по резанию металлов и режущему инструменту, 1990
  - 14 Справочник технолога машиностроителя Т. 1 / А.М.Дальский, 2003.
  - 15 Справочник технолога машиностроителя Т. 2 / А.М.Дальский 2003.

- 16 Станочные приспособления: Справочник Т. 1./ Б.Н. Вардашкин, 1984
- 17 Таймингс, Р. Машиностроение. Режущий инструмент, 2008
- 18 Ткачук, К.Н. Безопасность труда в промышленности 1982

# Приложения

- 1. Маршрутная карта технологического процесса.
- 2. Операционные карты.
- 3. Спецификация к чертежу станочного приспособления.
- 4. Спецификация к чертежу мерительного приспособления.

ГОСТ 3.1118-82 Форма 1

Дубл.  Взам. Подл.  Разраб. Мальчиков Пров. Расторгуев  ТГУ  Корпус  МО1 Сталь 19ХГН ГОСТ 4543-71  Код ЕВ МД ЕН Н.расх. КИМ Код.загот. Профиль и размеры КД  М02 - 166 4,55 0,70 41211ХХХ Ø140,2х144,5 1  А цех Уч. РМ Опер. Код, наименование операции  Обозначение докуме			
Подп.         Разраб.         Мальчиков           Пров.         Расторгуев         ТГУ           Н. Контр.         Виткалов         Корпус           М01         Сталь 19ХГН ГОСТ 4543-71         Код         ЕВ         МД         ЕН         Н.расх.         КИМ Код.загот.         Профиль и размеры         КД           М02         -         166         4,55         0,70         41211XXX         Ø140,2x144,5         1	6,5 ента		
Разраб.         Мальчиков           Пров.         Расторгуев           Н. Контр.         Виткалов           М01         Сталь 19ХГН ГОСТ 4543-71           Код         ЕВ         МД         ЕН         Н.расх.         КИМ Код.загот.         Профиль и размеры         КД           М02         -         166         4,55         0,70         41211XXX         Ø140,2x144,5         1	6,5 ента		
Пров.         Расторгуев         ТГУ           Н. Контр.         Виткалов         Корпус           М01         Сталь 19ХГН ГОСТ 4543-71           Код         ЕВ         МД         ЕН         Н.расх.         КИМ Код.загот.         Профиль и размеры         КД           М02         -         166         4,55         0,70         41211XXX         Ø140,2x144,5         1	6,5 ента		
H. Контр.       Виткалов       Корпус         М01       Сталь 19ХГН ГОСТ 4543-71       Код       EB       МД       EH       Н.расх.       КИМ Код.загот.       Профиль и размеры       КД         М02       -       166       4,55       0,70       41211XXX       Ø140,2x144,5       1	6,5 ента		
H. контр.         M01       Сталь 19ХГН ГОСТ 4543-71         Код       EB       МД       EH       Н.расх.       КИМ Код.загот.       Профиль и размеры       КД         M02       -       166       4,55       0,70       41211XXX       Ø140,2x144,5       1	6,5 ента		
H. контр.         M01       Сталь 19ХГН ГОСТ 4543-71         Код       EB       МД       EH       Н.расх.       КИМ Код.загот.       Профиль и размеры       КД         M02       -       166       4,55       0,70       41211XXX       Ø140,2x144,5       1	6,5 ента		1 1 1
Код         EB         МД         EH         H.pacx.         КИМ Код.загот.         Профиль и размеры         КД           M02         -         166         4,55         0,70         41211XXX         Ø140,2x144,5         1	6,5 ента		
M02 - 166 4,55 0,70 41211XXX Ø140,2x144,5 1	6,5 ента		
7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7	ента		
А цех Уч. РМ Опер. Код. наименование операции Обозначение докуме			
	00 600		
Б Код, наименование оборудования СМ Проф. Р УТ КР КОИД ЕН	OH KW	іт Тпз.	Twm.
01A XXXXXX 005 4110 Токарная ИОТ И 37.101.7034-93			
02Б 391148XXX 16A20Φ3 2 15929 411 1P 1 1 1	236 1	17	7 0,932
03О Точить поверхн., выдерж. разм. 1-11			
04О Контроль исполнителем			
05T 392195XXX- резец-вставка 25x25 ОСТ 2.И. 10.1-83 T5K10;			
06Т 393120ХХХ- шаблон ГОСТ 9038-83; 393120ХХХ- калибр-скоба ГОСТ 2216-84			
07			
08A XXXXXX 010 4110 Токарная ИОТ И 37.101.7034-93			
09Б 391148XXX 16A20Φ3 2 15929 411 1P 1 1 1	236	1	20 1,195
10О Точить поверхн., выдерж. разм. 1-2			
110 Расточить отв., выдерж. разм. 3-7			
12О Контроль исполнителем			
13T 392195XXX- резец-вставка 25x25 ОСТ 2.И. 10.1-83 Т5К10; 392195XXX- резец расточной ОСТ	Т 2.И. 10.1	1-83 T5K10	)
14T 393120XXX- шаблон ГОСТ 9038-83; 393120XXX- калибр-скоба ГОСТ 2216-84			
MK .			

ГОСТ 3.1118-82 Форма 1 Дубл. Взам. Подп. A yex Yu. PM Onep. Код, наименование операции Обозначение документа Проф. Р УТ КР Код, наименование оборудования коид ЕН ОП Kwm Тпз. Tum. 01T 393120XXX- калибр-пробка ГОСТ 14807-69; 02 03A XXXXXX 015 4110 Токарная ИОТ И 37.101.7034-93 045 391148XXX 16A20Ф3 15929 411 1P 1 236 1 20 1.305 05О Точить поверхн., выдерж. разм. 1-15 06О Сверлить центровое отв., выдерж. разм. 16-20 07О Контроль исполнителем 08Т | 392195XXX- резец-вставка 25x25 ОСТ 2.И. 10.1-83 Т15К6; 391303XXX- сверло центровочное Ø 3,15, тип А ГОСТ 14034-74 09T | 393120XXX- калибр-скоба ГОСТ 2216-84; 393120XXX- шаблон ГОСТ 9038-83; 10 11A XXXXXX 020 4110 Токарная ИОТ И 37.101.7034-93 125 391148XXX 15929 411 1P 1 1,733 16A20Ф3 2 236 23 13О Точить поверхн., выдерж. разм. 1-3 140 Расточить канавку, выдерж. разм. 4-6 15О Расточить отв., выдерж. разм. 7-12 16О Контроль исполнителем 17T | 392195XXX- резец-вставка 25x25 ОСТ 2.И. 10.1-83 Т15К6; 392195XXX- резец канавочный ОСТ 2.И. 10.1-83 Т15К6 18Т 392195XXX- резец расточной ОСТ 2.И. 10.1-83 Т15К6 ΜK

ГОСТ 3.1118-82 Форма 1 Дубл. Взам. Подп. A цех Уч. РМ Опер. Код, наименование операции Обозначение документа СМ Проф. Р УТ КР КОИД ЕН Код, наименование оборудования ОП Кшт Тпз. Twm. 01T 393120XXX- шаблон ГОСТ 9038-83; 393120XXX- калибр-скоба ГОСТ 2216-84 03A XXXXXX 025 4131 Шлифовальная ИОТ И 37.101.7419-85 045 38132XXX 18873 411 1P 1 0,742 35153T 236 1 14 05О Шлифовать пов, выдерж. разм. 1-5 06О Контроль исполнителем 07T | 391810XXX- шлифовальный круг 3П 600x10x305 91A40HCM29K26 A 35 м/с ГОСТ 2424-83; 08T | 391810XXX- шлифовальный круг 3П 600x14x305 91A40HCM29K26 A 35 м/с ГОСТ 2424-83; 09T | 391810XXX- шлифовальный круг 3П 600x20x305 91A40HCM29K26 A 35 м/с ГОСТ 2424-83; 10T | 393120XXX- калибр-скоба ГОСТ 2216-84; 393120XXX- шаблон ГОСТ 9038-83 12A XXXXXX 030 4131 Шлифовальная ИОТ И 37.101.7419-85 135 38132XXX 18873 411 1P 1 3K227B 236 1 0.614 10 140 Шлифовать отверстие, выдерж. разм. 1 15О Шлифовать торец, выдерж. разм. 2 16О Контроль исполнителем 17T | 391810XXX- шлифовальный круг ПВ 50x25x12 91A40HCM29K26 A 35 м/с ГОСТ 2424-83

18T | 391810XXX- шлифовальный круг ЧК 60x25x18 91A40HCM29K26 A 35 м/с ГОСТ 2424-83

MK

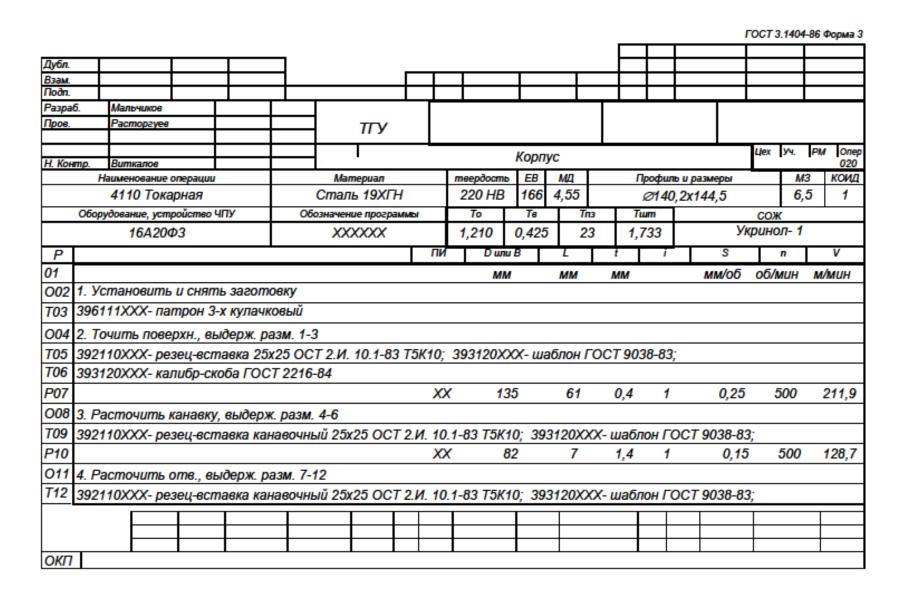
ГОСТ 3.1118-82 Форма 1

																				$\top$	Т		$\overline{}$		
Дубл.											_										工				
Взам.				-									$\vdash$	$\vdash$		4		_	+	+	+				
I IOON.		$\vdash$		一	-	_	┰┷					$\overline{}$		┯		┵									
												$\pm$		$\pm$		1									
												$\perp$				<u> </u>									
A	цех	Уч.	PM	Опер.		наимен			ации	-	Обозна			-		<del>-</del> T	***	******	T =:			**		_	_
Б					новани					_	СМ		оф.	P		$\tau$	KP	коид	EH	0	11	Kwm	Тпз.		Тшт.
	393	3120.	XXX-	- шабл	он ГОС	T 903	8-83	3931	20X	XX-	калис	Бр-п	робк	а Г	ост	22	16-84								
02	╙																								
03A	XX	XXX	X	035	4121	Свер	пилы	ная	ИО	ТИ	37.10	1.7	111-8	39											
04Б	391	213	XXX		2P1	35Ф2-	1				2	17	7335	41	11 1	1P	1	1	1		236	1	49		7,568
05A	Фре	езер	овал	пь пов	., выде	рж. ра	зм. 1	-4																	
	$\overline{}$				., выде																				
070	Све	ерли	ть о	тв., в	зыдерж	. разм	. 10-1	12																	
080	Све	ерли	ть о	тв., в	выдерж	. разм	. 13-1	15																	
090	Све	ерли	ть о	тв., в	зыдерж	. разм	. 16-1	19																	
100	Све	ерли	ть о	тв., в	зыдерж	. разм	. 20-2	23																	
110	Све	ерли	ть о	тв., е	зыдерж	. разм	. 24-2	26																	
$\overline{}$	-				зыдерж																				
	_				., выде																				
140	Зен	кер	овал	ь отв	., выде	рж. ра	зм. 3	35-37																	
	$\overline{}$				., выде																				
160	Pas	вер	нуть	отв.,	выдер	ж. раз	м. 41	-42																	
170	Pas	вер	нуть	отв.,	выдер	ж. раз	м. 43	3-44																	
180	Pas	вер	нуть	ome.,	выдер	ж. раз	м. 45	5																	
MK	$\perp$																								

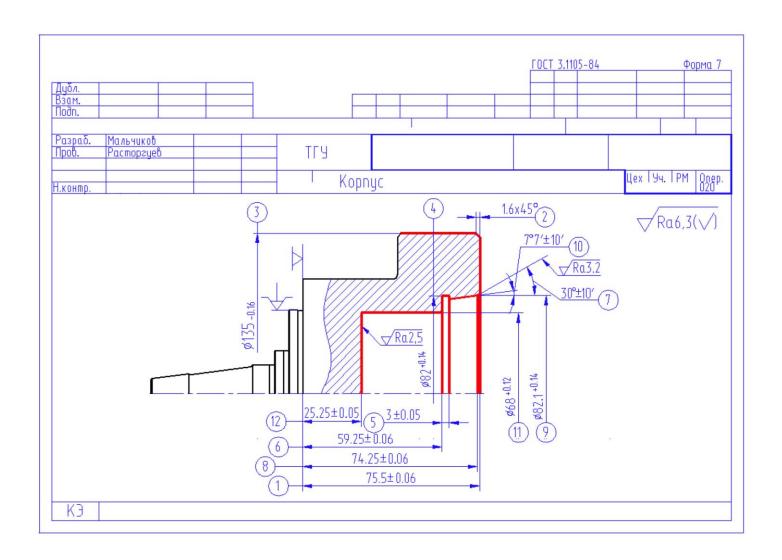
ГОСТ 3.1118-82 Форма 1

																					Т	Т		$\neg$			
Дубл.																											
Взам.				_			_						$\vdash$	┡		4				+	$\vdash$	⊢		$\dashv$		$\dashv$	
HOUR.	$\neg$						┰					$\overline{}$		┺		┵						_		_			
							士					士															
	$\Box$									_						L											
A	цех	<b>Уч</b> .	_	Опер.				ие опер	ации	_	Обозна	_		-		-	140				1 0			_	_	_	_
Б					новани					_	СМ	11	оф.	-	РУ	1	KP	<i>   </i>	гоид	EH	OI	1	Kwm		Тпз.		Tum.
	_				выдер		M. 4	17-49																			
020	Кон	mpo	ль и	сполн	ителе	И																					
03T	391	810	XXX	фрез	а конце	евая 🛭	22	P6M5	COC	T 17	7025-7	71; 3	39312	20)	XXX- ı	ша	блон	ГО	CT 90:	38-83	1						
04T	391	303	XXX	сверл	то ценп	провоч	ное	e Ø 3,1	5, m	ип А	4 <i>Г</i> ОС	T 1	4034	-74	4; 393	120	0XX	K- Ka	алибр-	проб	ка ГС	CT	2216	-84			
05T	391	267	XXX	сверл	10 спир	ально	е ко	мбини	рова	анно	oe Ø2	,2 P	6M5F	<b>(5</b> ;	3912	67.	XXX	- C86	ерло Ø	12 Г	ОСТ	109	02-77	7 P6	М5К5	Ō,	
06T	391	267	XXX	сверл	10 спир	ально	е ко	мбини	рова	анно	oe Ø3	,7 P	6M5F	(5;	3916	10	XXX	- <i>3ei</i>	кер ∉	2,9 Г	ост	124	189-71	1 P6	М5К5	j;	
07T	391	267	XXX	сверл	10 спир	ально	е ко	мбини	рова	анно	oe Ø5	,5 P	6M5F	<b>(5</b> ;	3916	10	XXX	- <i>3</i> e <i>i</i>	кер ∉	3,9 Г	ост	124	189-71	1 P6	M5K5	j.	
08T	391	267	XXX	сверл	10 спир	ально	е ка	мбини	рова	анно	oe Ø7	,7 P	6M5F	<b>(</b> 5;	3916	10	XXX	- <i>3</i> e <i>i</i>	кер ∉	7,9 F	OCT	124	189-71	1 P6	M5K5	j;	
09T	391	720	XXX	разве	ертка я	ø3, Г(	DC7	1672-	80, F	26M	5K5, 3	3917	720X)	XX	<b>(- раз</b> е	зер	тка	Ø4	ГОСТ	1672	2-80,	P6I	И5К5,				
10T	391	720	XXX	разве	ертка я	Ø8 F0	СТ	1672-8	80, P	6М5	5K5																
11																											
12A	XXX	(XX	x 0	40 01	190 Сл	есарна	я																				
13Б	XXX	ΧX	X		4407																						
140	Эле	ектр	охиі	иическ	ое сня	тие за	аусе	енцев																			
15																											
16A	XXX	(XX	x 0	45 01	100 Mo	ечная																					
17Б	XXXXXXXX KMM																										
180	Про	мы	пь, с	бдуть	ь горяч	<u>им воз</u>	здух	сом																			
MK																											

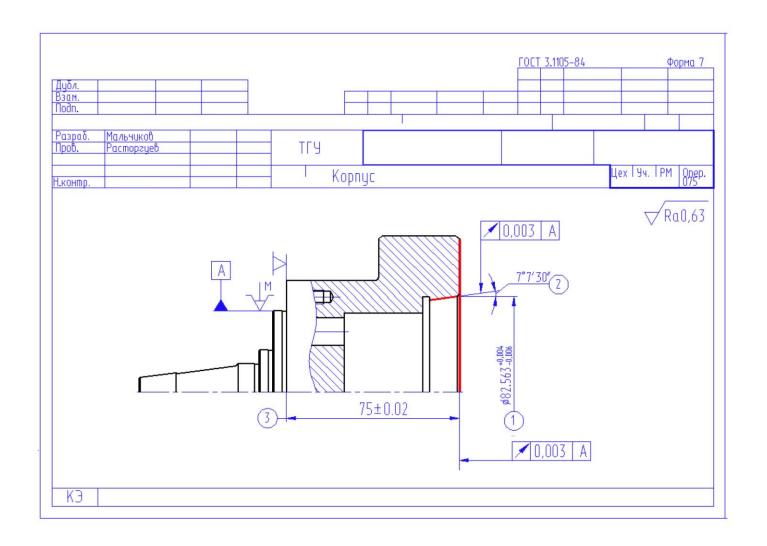
ГОСТ 3.1118-82 Форма 1 Дубл. Взам. Подп. A цех Уч. РМ Опер. Код, наименование операции Обозначение документа СМ Проф. Р УТ КР КОИД ЕН Код, наименование оборудования ОП Кшт Twm. 010 Нарезать резьбу, выдерж. разм. 47-49 020 Контроль исполнителем 03T | 391810XXX- фреза концевая Ø22 P6M5 ГОСТ 17025-71; 393120XXX- шаблон ГОСТ 9038-83 04T | 391303XXX- сверло центровочное Ø 3.15, тип А ГОСТ 14034-74; 393120XXX- калибр-пробка ГОСТ 2216-84 05Т 391267XXX- сверло спиральное комбинированное Ø2,2 Р6М5К5; 391267XXX- сверло Ø 12 ГОСТ 10902-77 Р6М5К5, 06T | 391267XXX- сверло спиральное комбинированное Ø3,7 Р6М5К5; 391610XXX- зенкер Ø2.9 ГОСТ 12489-71 Р6М5К5; 07T | 391267XXX- сверло спиральное комбинированное Ø5,5 P6M5K5; 391610XXX- зенкер Ø3,9 ГОСТ 12489-71 P6M5K5; 08Т 391267XXX- сверло спиральное комбинированное Ø7,7 Р6М5К5; 391610XXX- зенкер Ø7,9 ГОСТ 12489-71 Р6М5К5; 09T | 391720XXX- развертка Ø 3, ГОСТ 1672-80, Р6М5К5, 391720XXX- развертка Ø 4 ГОСТ 1672-80, Р6М5К5, 10Т 391720XXX- развертка Ø 8 ГОСТ 1672-80, Р6М5К5 11 12A XXXXXX 040 0190 Слесарная 135 XXXXXXX 4407 140 Электрохимическое снятие заусенцев 16A XXXXXX 045 0100 Моечная 175 XXXXXXXX KMM 180 Промыть, обдуть горячим воздухом MK



ГОСТ 3.1404-86 Форма 2а Дубл. Взам. Подп. ПИ D или B мм/об мм мм мм об/мин м/мин T02 393120XXX- калибр-пробка ГОСТ 14807-69 P03 XX 82,1 1,25 1,25 0,15 800 206,2 1 P04 XX 82,1 12,0 0,40 0,25 800 206,2 1 P05 XX 68,0 34,0 0,40 1 0,25 800 170,8 P06 XX 68,0 34,0 0.40 1 0.15 800 170,8 07 08 09 10 11 12 13 14 15 16 17 11 19 ОКП



ГОСТ 3.1404-86 Форма 3 Дубл. Взам. Подп. Разраб. Мальчиков Пров. Расторгуев ТГУ Цех Уч. РМ Опер Корпус Н. Контр. Виткалов Наименование операции Материал твердость EB ΜД Профиль и размеры МЗ коид 166 2,4 3,2 4131 Шлифовальная Сталь 19ХГН 240 HB Ø129,2x118,5 1 Оборудование, устройство ЧПУ Обозначение программы To Тпз Tuum сож Tв 0,388 Укринол- 1 35153T XXXXXX 0,278 14 0.742 ПИ D или B мм/об об/мин м/мин ММ ΜМ мм 002 1. Установить и снять заготовку T03 | 396111XXX- патрон поводковый с центром: 396124XXX- центр упорный 004 2. Шпифовать пов, выдерж. разм. 1-5 T05 | 391810XXX- шлифовальный круг 3П 600x10x305 91A40HCM29K26 A 35 м/с ГОСТ 2424-83; T06 | 391810XXX- шлифовальный круг 3П 600x14x305 91A40HCM29K26 A 35 м/с ГОСТ 2424-83; Т07 391810XXX- шлифовальный круг 3П 600x20x305 91A40HCM29K26 A 35 м/с ГОСТ 2424-83; T08 | 393120XXX- калибр-скоба ГОСТ 2216-84; 393120XXX- шаблон ГОСТ 9038-83 P09 6,0 ХX 12,16 15,7 0,17 1,8/0,5 158 P10 XX 24,16 0.17 1,8/0,5 158 12,0 7,0 1 P11 70,16 3,5 0.17 35,0 XX 158 1,8/0,5 12 ОКП



Форм.	Зона	Поз.		Обозна	чениє		Наименован	ue	Кол.	Примеч.
							<u>Документация</u>			
A1			16.07.7	M.571.6	0.000.	СБ	Сборочный черте	ж		
							<u>Детали</u>			
		1	16.07.7	M.571.6	0.001		Втулка		1	
		2	16.07.7	M.571.6	0.002		Втулка		1	
		3	16.07.7	M.571.6	0.003		Демпфер		2	
		4	16.07.7	M.571.6	0.004		Корпус патрона		1	
		5	16.07.7	M.571.6	0.005		Корпус		1	
		6	16.07.TM.571.60.006				Корпус		1	
		7	16.07.7	M.571.6	0.007		Крышка		1	
		8	16.07.7	M.571.6	0.008		Кулачок		3	
		9	16.07.7	M.571.6	0.009		Ось		6	
		10	16.07.7	M.571.6	0.010		Ось		3	
		11	16.07.7	M.571.6	0.011		Поршень		1	
		12	16.07.7	M.571.6	0.012		Подкулачник		3	
		13	16.07.7	M.571.6	0.013		Пробка		1	
		14	16.07.7	M.571.6	0.014		Пробка		3	
		15	16.07.7	M.571.6	0.015		Прокладка		1	
		16	16.07.7	M.571.6	0.016		Рычаг		3	
		17	16.07.7	M.571.6	0.017		Сухарь		3	
		18	16.07.7	M.571.6	0.018		Сухарь		6	
Mess			<b>3</b>	П-3-			16.07.TM.57	1.60.000	•	
Разра	Изм. Лист Разраб.		докум. чиков	Подпись	дата			Лит.	Лист	Листов
Пров.		Pacm	оргуев	Паг		Пап	прон рычажный		1	3
Н. Кон Утв.	Н. Контр. Vme		алов овский		$\square$			тгу,	гр. ТЛ	1бз-1131
		2300								

Форм.	Зона	Поз.	C	)бознач	чени	e	Наименование	Кол.	Примеч.
		19	16.07.TN	1.571.60	0.019	)	Тяга	1	
		20	16.07.TN	1.571.60	0.020	)	Фланец	1	
		21	16.07.TN	1.571.60	0.021	1	Шток	1	
		22	16.07.TN	1.571.60	0.022	?	Штифт	1	
							Стандартные изделия		
							Винты ГОСТ 11738-72		
		23					M8x30.88	10	
		24					M10x20.88	3	
		25					M10x30.88	6	
		26					M12x60.88	6	
		27					M16x55.88	1	
		28					Винт М6х20.48		
							ΓΟCT 1477-75	3	
		29					Винт М6х15.48		
							ΓΟCT 1478-75	3	
		30					Гайка М16.5.		
							ΓΟCT 5435-71	1	
		31					Гайка М16х1,5-6Н.5.029		
							ΓΟCT 5927-70	2	
							Кольца ГОСТ 9833-73		
		32					018-026-25-2-4	1	
		33					024-030-25-2-4	2	
		34					062-068-30-2-4	3	
		35					074-080-30-2-4	1	
		36					070-080-40-2-4	2	
		37					Кольцо А40 65Г кд 15хр		
							ΓΟCT 13941-80	1	
Изм.	Лист	N:	е докум. П	Подпись	Дата		16.07.TM.571.60.000		<i>Лист</i> 2

Форм.	Зона	Поз.	Обозначение	Наименование	Кол.	Примеч	
		38		Подшипник 3108			
				ΓΟCT 12941-76	3		
		39		Шайба 16.01.05			
				ΓΟCT 13465-77	1		
				Шайбы ГОСТ 6402-70			
		40		8.65Г.029	10		
		41		10.65Г.029	6		
		42		12.65Г.029	6		
		43		16.65Г.029	1		
							П
Г					1		
Г					†		┪
					1		$\neg$
$\vdash$					+		_
$\vdash$		$\vdash$			+		_
$\vdash$		Н			+		_
					+	<u> </u>	_
				16.07.TM.571.60.000		Лис	
Изм.	Лист	Ne	докум. Подпись Дата	70.07.118.077.00.000		3	3

Форм.	Зона	Поз.	O	бозна)	чени	e	Наименован	ue	Кол.	Примеч.
							Документаци	<i>19</i>		
A1			16.07.TN	1.571.6	1.000	.СБ	Сборочный чертеж			
							Сборочные един	ницы		
		1	16.07.TN	1.571.6	1.100	)	Индикатор		1	
		2	16.07.TN	1.571.6	1.200		Индикатор		1	
		3	16.07.TN	1.571.6	1.300		Центр		1	
							<u>Детали</u>			
		4	16.07.TN	1.571.6	1.001		Винт		1	
		5	16.07.TN	1.571.6	1.002	!	Винт		1	
		6	16.07.TN	1.571.6	1.003	!	Корпус		1	
		7	16.07.TN	1.571.6	1.004	!	Корпус		1	
		8	16.07.TN	1.571.6	1.005	i	Основание	1		
		9	16.07.TN	1.571.6	1.006		Плита		1	
		10	16.07.TN	1.571.6	1.007	•	Стойка		1	
		11	16.07.TN	1.571.6	1.008		Стойка		1	
		12	16.07.TN	1.571.6	1.009		Табличка		1	
		13	16.07.TN	1.571.6	1.010		Центр		1	
		14	16.07.TN	1.571.6	1.011		Шпонка		2	
				16.07.TM.57	1.61.000	)				
_	Изм. Лист Разраб. I		докум. Г чиков					Лит.	Лист	Листов
Пров.			оргуев				Приспособление		1	2
Н. Контр. Vme		Виткалов Бобровский				K			/, гр. ТМбз-1131	
Yme.		Loop	Junate							

						T	_	
Форм.	Зона	Поз.	(	Обозначени	ie	Наименование	Кол.	Примеч.
						Стандартные изделия		
		15				Винт М5х10.58		
						ΓΟCT 17473-80	2	
						Винты ГОСТ 11738-72		
		16				M6x18.88	4	
		17				M6x25.88	1	
		18				M8x25.88	1	
						Шайбы ГОСТ 6402-70		
		19				6.65Г.029	5	
		20				8.65Г.029	1	
							1	
						16.07.TM.571.61.000		Лист
Изм.	Лист	N	докум.	Подпись Дата		10.07.1MI.371.01.000		2